

日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日                      2 0 0 3 年    3 月 1 7 日  
Date of Application:

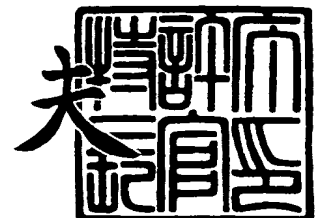
出 願 番 号                      特 願 2 0 0 3 - 0 7 1 6 0 8  
Application Number:  
[ST. 10/C]:                      [ J P 2 0 0 3 - 0 7 1 6 0 8 ]

出      願      人                      株式会社半導体エネルギー研究所  
Applicant(s):

2 0 0 4 年    1 月 2 1 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

今 井 康 夫



【書類名】 特許願

【整理番号】 P007032

【提出日】 平成15年 3月17日

【あて先】 特許庁長官 殿

【発明者】

    【住所又は居所】 神奈川県厚木市長谷 3 9 8 番地 株式会社半導体エネルギー研究所内

    【氏名】 山崎 舜平

【発明者】

    【住所又は居所】 神奈川県厚木市長谷 3 9 8 番地 株式会社半導体エネルギー研究所内

    【氏名】 田中 幸一郎

【特許出願人】

    【識別番号】 000153878

    【氏名又は名称】 株式会社半導体エネルギー研究所

    【代表者】 山崎 舜平

【手数料の表示】

    【予納台帳番号】 002543

    【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

    【物件名】 明細書 1

    【物件名】 図面 1

    【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

**【書類名】 明細書****【発明の名称】 レーザ照射装置、レーザ照射方法及び半導体装置の作製方法****【特許請求の範囲】****【請求項 1】**

被処理物に対する吸収係数が  $5 \times 10^3 \text{ cm}^{-1}$  以上の波長を有する第 1 のレーザ光をパルス発振する第 1 のレーザ発振器と、

前記第 1 のレーザ光の照射領域の形状及びその位置を制御する手段と、

第 2 のレーザ光を連続発振する第 2 のレーザ発振器と、

前記第 2 のレーザ光の照射領域の形状及びその位置を、前記第 1 のレーザ光の照射領域と重なるように制御する手段と、

前記第 1 のレーザ光の照射領域及び前記第 2 のレーザ光の照射領域の被処理物に対する相対的な位置を制御する手段とを有することを特徴とするレーザ照射装置。

**【請求項 2】**

可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有する第 1 のレーザ光をパルス発振する第 1 のレーザ発振器と、

前記第 1 のレーザ光の照射領域の形状及びその位置を制御する手段と、

第 2 のレーザ光を連続発振する第 2 のレーザ発振器と、

前記第 2 のレーザ光の照射領域の形状及びその位置を、前記第 1 のレーザ光の照射領域と重なるように制御する手段と、

前記第 1 のレーザ光の照射領域及び前記第 2 のレーザ光の照射領域の被処理物に対する相対的な位置を制御する手段とを有することを特徴とするレーザ照射装置。

**【請求項 3】**

請求項 1 または請求項 2 において、

前記第 1 のレーザ光は第 2 高調波を有することを特徴とするレーザ照射装置。

**【請求項 4】**

請求項 1 乃至請求項 3 のいずれか 1 項において、

前記第 1 のレーザ発振器は KrF エキシマレーザ、XeCl エキシマレーザま

たは A r F エキシマレーザを用いることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 5】

請求項 4 において、

前記第 1 のレーザ光の波長は 2 5 4 n m または 3 0 8 n m であることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 6】

請求項 1 乃至請求項 5 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ光は基本波を有することを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 7】

請求項 1 乃至請求項 6 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ発振器は Y A G レーザを用いることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 8】

請求項 7 において、

前記第 2 のレーザ光の波長は 1 0 6 4 n m であることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 9】

請求項 1 乃至請求項 8 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ発振器の出力は 5 0 0 W 乃至 5 0 0 0 W であることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 0】

請求項 1 乃至請求項 9 のいずれか 1 項において、

前記第 1 のレーザ光の照射領域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 1】

請求項 1 乃至請求項 1 0 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ光の照射領域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 2】

請求項 1 乃至請求項 1 1 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域は、前記第 2 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 3】

請求項 1 乃至請求項 1 1 のいずれか 1 項において、前記第 2 のレーザ光の照射領域は、前記第 1 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 4】

請求項 1 乃至請求項 1 1 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域が一致していることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 5】

請求項 1 乃至請求項 1 1 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域は互いに一部重なり合っていることを特徴とするレーザ照射装置。

【請求項 1 6】

被処理物に対する吸収係数が  $5 \times 10^3 \text{ cm}^{-1}$  以上の波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを被処理物に照射するレーザ照射方法であって、

前記第 1 及び第 2 のレーザ光の照射の際に、前記第 1 のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域と、前記第 2 のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域とを重ねることを特徴とするレーザ照射方法。

【請求項 1 7】

可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを被処理物に照射するレーザ照射方法であって、

前記第 1 及び第 2 のレーザ光の照射の際に、前記第 1 のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域と、前記第 2 のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域とを重ねることを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 18】**

可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第1のレーザ光と、連続発振された第2のレーザ光とを被処理物に照射するレーザ照射方法であって、

前記第1のレーザ光により溶融された半導体膜に、前記第2のレーザ光を照射することを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 19】**

可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第1のレーザ光と、連続発振された第2のレーザ光とを被処理物に照射するレーザ照射方法であって、

前記第1のレーザ光により部分的に溶融された半導体膜に、前記第2のレーザ光を照射して完全に溶融させることを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 20】**

請求項16乃至請求項19のいずれか1項において、

前記第1のレーザ光は第2高調波を有することを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 21】**

請求項16乃至請求項20のいずれか1項において、

前記第2のレーザ光は基本波を有することを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 22】**

請求項16乃至請求項21のいずれか1項において、

前記第1のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 23】**

請求項16乃至請求項22のいずれか1項において、

前記第2のレーザ光によって前記被処理物の表面に形成される照射領域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とするレーザ照射方法。

**【請求項 24】**

請求項 1 6 乃至請求項 2 3 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域は、前記第 2 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とするレーザ照射方法。

【請求項 2 5】

請求項 1 6 乃至請求項 2 3 のいずれか 1 項において、前記第 2 のレーザ光の照射領域は、前記第 1 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とするレーザ照射方法。

【請求項 2 6】

請求項 1 6 乃至請求項 2 3 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域が一致していることを特徴とするレーザ照射方法。

【請求項 2 7】

請求項 1 6 乃至請求項 2 3 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域は互いに一部重なり合っていることを特徴とするレーザ照射方法。

【請求項 2 8】

絶縁表面上に形成された半導体膜に、前記半導体膜に対する吸収係数が  $5 \times 10^3 \text{ cm}^{-1}$  以上の波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを照射することで、前記半導体膜を結晶化する半導体装置の作製方法であって、

前記第 1 及び第 2 のレーザ光の照射の際に、前記第 1 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領域と、前記第 2 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領域とを重ねることを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 2 9】

絶縁表面上に形成された半導体膜に、可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを照射することで、前記半導体膜を結晶化する半導体装置の作製方法であって、

前記第 1 及び第 2 のレーザ光の照射の際に、前記第 1 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領域と、前記第 2 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領域とを重ねることを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 30】

絶縁表面上に形成された半導体膜に、可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを照射することで、前記半導体膜を結晶化する半導体装置の作製方法であって、

前記第 1 のレーザ光により熔融された前記半導体膜に、前記第 2 のレーザ光を照射することを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 31】

絶縁表面上に形成された半導体膜に、可視光線に含まれる波長または可視光線より短い波長を有するパルス発振された第 1 のレーザ光と、連続発振された第 2 のレーザ光とを照射することで、前記半導体膜を結晶化する半導体装置の作製方法であって、

前記第 1 のレーザ光により部分的に熔融された前記半導体膜に、前記第 2 のレーザ光を照射して完全に熔融させることを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 32】

請求項 28 乃至請求項 31 において、

前記第 1 のレーザ光は第 2 高調波を有することを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 33】

請求項 28 乃至請求項 32 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ光は基本波を有することを特徴とする半導体装置の作製方法。

【請求項 34】

請求項 28 乃至請求項 33 のいずれか 1 項において、

前記第 1 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領



域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 3 5】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 4 のいずれか 1 項において、

前記第 2 のレーザ光によって前記半導体膜の表面に形成される照射領域は、楕円形状、矩形状または線状を有することを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 3 6】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 5 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域は、前記第 2 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 3 7】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 5 のいずれか 1 項において、前記第 2 のレーザ光の照射領域は、前記第 1 のレーザ光の照射領域内に収まるように重なっていることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 3 8】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 5 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域が一致していることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 3 9】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 5 のいずれか 1 項において、前記第 1 のレーザ光の照射領域と、前記第 2 のレーザ光の照射領域は互いに一部重なり合っていることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 4 0】**

請求項 2 8 乃至請求項 3 9 のいずれか 1 項において、前記絶縁表面上に形成された前記半導体膜は、触媒金属を用いた加熱処理により結晶化されていることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【請求項 4 1】**

請求項 4 0 において、前記加熱処理はガス R T A を用いることを特徴とする半導体装置の作製方法。

**【発明の詳細な説明】****【0 0 0 1】****【発明の属する技術分野】**

本発明は半導体膜の結晶化に用いられるレーザ照射装置に関する。また該レーザ照射装置を用いたレーザ照射方法及び半導体装置の作製方法に関する。

**【0 0 0 2】****【従来の技術】**

多結晶半導体膜を用いた薄膜トランジスタ（多結晶 T F T）は、非晶質半導体膜を用いた T F T に比べて移動度が 2 桁以上高く、半導体表示装置の画素部とその周辺の駆動回路を同一基板上に一体形成できるという利点を有している。多結晶半導体膜は、レーザアニール法を用いることで、安価なガラス基板上に形成することができる。

**【0 0 0 3】**

レーザはその発振方法により、パルス発振と連続発振の 2 種類に大別される。エキシマレーザに代表されるパルス発振のレーザは、連続発振のレーザと比べて、単位時間あたりのレーザ光の出力エネルギーが 3 ～ 6 桁程度高い。よって、ビームスポット（被処理物の表面において実際にレーザ光が照射される照射領域）を数 c m 角の矩形状や、長さ 1 0 0 m m 以上の線状となるように光学系にて成形し、半導体膜へのレーザ光の照射を効率的に行い、スループットを高めることができる。そのため、半導体膜の結晶化には、パルス発振のレーザを用いるのが主流となりつつあった。

**【0 0 0 4】**

なお、ここでいう「線状」は、厳密な意味で「線」を意味しているのではなく、アスペクト比の大きい長方形（もしくは長楕円形）を意味する。例えば、アスペクト比が 2 以上（好ましくは 1 0 ～ 1 0 0 0 0）のものを線状と呼ぶが、線状が矩形状に含まれることに変わりはない。

**【0 0 0 5】**

しかし、このようにパルス発振のレーザ光を用いて結晶化された半導体膜は、複数の結晶粒が集合して形成されており、その結晶粒の位置と大きさはランダム

なものである。結晶粒内と比較して、結晶粒の界面（結晶粒界）は非晶質構造や結晶欠陥などに起因する再結合中心や捕獲中心が無数に存在している。この捕獲中心にキャリアがトラップされると、結晶粒界のポテンシャルが上昇し、キャリアに対して障壁となるため、キャリアの電流輸送特性が低下するという問題がある。

#### 【0006】

上記問題が背景にあり、連続発振のレーザを一方向に走査させながら半導体膜に照射することで、走査方向に向かって結晶を連続的に成長させ、該走査方向に沿って長く延びた単結晶からなる結晶粒の集まりを形成する技術が、近年注目されている。上記方法を用いることで、少なくともTFTのチャネル方向には結晶粒界のほとんど存在しない半導体膜が形成できると考えられている。

#### 【0007】

ところで、半導体膜に対するレーザ光の吸収係数が大きいほど、半導体膜の結晶化を効率良く行なうことができるので好ましい。吸収係数は半導体膜の材料及び膜厚によっても異なる。半導体装置に通常用いられる数十～数百nm厚の珪素膜をYAGレーザやYVO<sub>4</sub>レーザで結晶化させる場合、基本波よりも波長が短い第2高調波の方が吸収係数はるかに高く、通常高調波を結晶化工程に適用し、基本波を用いることは殆どない。

#### 【0008】

しかし高調波に変換されたレーザ光は、基本波の場合に比べてエネルギーが低く、ビームスポットの面積を広げてスループットを高めることが難しい。特に連続発振のレーザは、パルス発振のレーザに比べて、単位時間あたりのレーザ光の出力エネルギーが低いため、この傾向が顕著である。例えばNd:YAGレーザの場合、基本波（波長：1064nm）から第2高調波（波長：532nm）への変換効率は50%前後である。また、高調波に変換する非線形光学素子のレーザ光に対する耐性が著しく低いため、例えば連続発振のYAGレーザは、基本波を10kW出力できるのに対し、第2高調波の出力エネルギーは10W程度しか得られない。そのため、半導体膜の結晶化に必要なエネルギー密度を得るためにはビームスポットの面積を $10^{-3}\text{mm}^2$ 程度と小さくしなければならず、スルー

プットの面でパルス発振のエキシマレーザと比べ劣っている。

#### 【0009】

また、走査方向に対して垂直方向におけるビームスポットの両端には、ビームスポットの中心と比較して結晶粒が著しく小さく、結晶性の劣っている領域が形成される。この領域に半導体素子を形成しても高い特性は期待できない。よって、半導体素子のレイアウト上の制約を緩和するために、レーザ光が照射された領域全体に占める、該結晶性の劣っている領域の割合を減らすことが重要である。

#### 【0010】

またビームスポットのエッジ近傍の微結晶が形成される領域は、その表面に半導体膜の膜厚と同程度の高さの凹凸（リッジ）が形成される。そのため、例えば TFT の場合、活性層に接して形成されるゲート絶縁膜の膜厚を均一に形成するのが難しく、ゲート絶縁膜の薄膜化が困難になるため、TFT やその他の半導体素子の微細化が妨げられるという問題がある。

#### 【0011】

##### 【発明が解決しようとする課題】

本発明は上述した問題に鑑み、ビームスポットの面積を飛躍的に広げ、結晶性の劣る領域の占める割合を低減し、リッジの形成を抑えることができるレーザ照射装置の提供を課題とする。また連続発振のレーザ光を用いつつ、スループットをも高めることができる、レーザ照射装置の提供を課題とする。さらに本発明は、該レーザ照射装置を用いたレーザ照射方法及び半導体装置の作製方法の提供を課題とする。

#### 【0012】

##### 【課題を解決するための手段】

本発明のレーザ照射方法は、高調波のパルス発振の第1のレーザ光により溶融した領域に、連続発振の第2のレーザ光を照射する。具体的に第1のレーザ光は、可視光線と同程度かそれより短い波長（890nm以下程度）を有する。第1のレーザ光によって半導体膜が溶融することで、第2のレーザ光の半導体膜への吸収係数が飛躍的に高まり、第2のレーザ光が半導体膜に吸収されやすくなる。

#### 【0013】

図 8 に、レーザ光の波長 (nm) と、非晶質珪素膜 (アモルファスシリコン) の吸収係数 ( $\text{cm}^{-1}$ ) との関係を示す。吸収係数が  $5 \times 10^3 \text{ cm}^{-1}$  以上であれば、第 1 のレーザ光により半導体膜を十分溶融させることができると考えられる。この数値範囲の吸収係数を得るためには、非晶質珪素膜の場合、第 1 のレーザ光の波長を 890 nm 以下とするのが望ましいと考えられる。なお、第 1 のレーザ光の波長と吸収係数の関係は、半導体膜の材料および結晶性等などによって異なる。よって第 1 のレーザ光の波長はこれに限定されず、吸収係数が  $5 \times 10^3 \text{ cm}^{-1}$  以上となるように適宜第 1 のレーザ光の波長を設定すれば良い。

#### 【0014】

また本発明のレーザ照射装置は、可視光線以下の波長である第 1 のレーザ光をパルス発振する第 1 のレーザ発振器と、基本波である第 2 のレーザ光を連続発振する第 2 のレーザ発振器を有している。第 1 のレーザ光のビームスポットと第 2 のレーザ光のビームスポットは、それぞれ対応する第 1 及び第 2 の光学系によって、その形状及び位置が制御される。そして第 1 のレーザ光と第 2 のレーザ光は、上記 2 つの光学系によってビームスポットが互いに重なっている。さらに本発明のレーザ照射装置は、第 1 のレーザ光のビームスポット及び第 2 のレーザ光のビームスポットの被処理物に対する相対的な位置を制御する手段を有している。

#### 【0015】

これにより、第 1 のレーザ光により溶融した部分が、連続発振である第 2 のレーザ光の照射により溶融状態が維持されたまま半導体膜中で移動するので、走査方向に向かって連続的に成長した結晶粒が形成される。該走査方向に沿って長く伸びた単結晶の粒を形成することで、少なくとも TFT のチャネル方向には結晶粒界のほとんど存在しない半導体膜の形成が可能となる。

#### 【0016】

溶融状態の維持できる時間はパルス発振のレーザと連続発振のレーザの出力のバランスにより決まる。溶融状態の維持できる時間内で、次のパルス発振のレーザが半導体膜に照射されれば、前記溶融状態は保持されたまま半導体膜のアニールを続けることができる。極端な場合、一旦パルスレーザで半導体膜を溶融させれば、その後は、基本波の照射のみで、溶融状態が維持できる条件もあり得る。

この場合、パルスレーザは1ショットのみ照射し、その後は連続発振のレーザで溶融状態を維持させればよい。

#### 【0017】

なお高次の高調波ほどエネルギーが低くなるため、第1のレーザ光は、その基本波の波長が $1\mu\text{m}$ 程度である場合、第2高調波が最も望ましい。しかし本発明はこれに限定されず、第1のレーザ光は可視光線以下の波長を有していれば良い。また第2のレーザ光は、第1のレーザ光に対するエネルギーの補助という目的からして、半導体膜への吸収係数よりも出力されるパワーが重要視される。よって、第2のレーザ光は基本波を用いるのが最も望ましい。しかし本発明はこれに限定されず、第2のレーザ光は基本波であっても高調波であってもよい。

#### 【0018】

第2のレーザ光に基本波を用いる場合、波長を変換する必要がないので、非線形光学素子の劣化を考慮してエネルギーを抑えなくともよい。例えば第2のレーザ光は、連続発振の可視光線以下のレーザと比較して出力が100倍以上（例えば出力1000W以上）の出力とすることも可能である。よって非線形光学素子のメンテナンスの煩雑さをなくし、半導体膜に吸収されるレーザ光のトータルのエネルギーを高めることができ、より大粒径の結晶を得ることができる。

#### 【0019】

なお、パルス発振の第1のレーザ光によって得られる第1のビームスポットと、連続発振の第2のレーザ光によって得られる第2のビームスポットとの重ね合わせ方は、そのビームスポットの大小関係に注目すると、2通り考えられる。まず第1のビームスポット内に第2のビームスポットが収まるように重ねる場合について説明する。

#### 【0020】

パルス発振は連続発振に比べて、発振されるレーザ光の単位時間あたりのエネルギーが高い。また高調波と基本波では、高調波の方がエネルギーが低く、基本波の方がエネルギーが高い。本発明では、高調波または可視光線以下の波長を有するレーザ光はパルス発振とし、基本波のレーザ光は連続発振とする。そして、高調波の第1のビームスポット内に基本波の第2のビームスポットが収まるよう

に重ねることで、高調波と基本波を共に連続発振とする構成や、高調波を連続発振とし基本波をパルス発振とする構成に比べて、高調波と基本波のビームスポットが互いに重なり合う領域の広さを確保することができる。

#### 【0021】

例えば、連続発振のYAGレーザとパルス発振のエキシマレーザを例に挙げて、2つのレーザによって形成される2つのビームスポットの重なりについて説明する。

#### 【0022】

図2(A)に、基本波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット10と、第2高調波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット11を重ねている様子を示す。基本波のYAGレーザは10kW程度の出力エネルギーを得ることができ、また、第2高調波のYAGレーザは、10W程度の出力エネルギーを得ることができる。

#### 【0023】

そして、レーザ光のエネルギーは100%半導体膜に吸収されるものと仮定すると、各レーザ光のエネルギー密度を $0.01 \sim 100 \text{ MW/cm}^2$ とすることで、半導体膜の結晶性の向上を図ることができる。よってここでは、エネルギー密度を $1 \text{ MW/cm}^2$ とする。

#### 【0024】

そして基本波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット10の形状を矩形と仮定し、その短軸方向の長さを $L_{X1}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y1}$ とすると、上記エネルギー密度を満たすためには、 $L_{X1}$ は $20 \mu\text{m} \sim 100 \mu\text{m}$ とし、例えば $L_{X1} = 20 \mu\text{m}$ の場合だと $L_{Y1} = 50 \text{ mm}$ 程度、 $L_{X1} = 30 \mu\text{m}$ の場合だと $L_{Y1} = 30 \text{ mm}$ 程度とするのが適当である。

#### 【0025】

また高調波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット11の形状を矩形と仮定し、その短軸方向の長さを $L_{X2}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y2}$ とすると、上記エネルギー密度を満たすためには、 $L_{X2}$ は $20 \mu\text{m} \sim 100 \mu\text{m}$ とし、例えば $L_{X2} = 10 \mu\text{m}$ の場合だと $L_{Y2} = 100 \mu\text{m}$ 程度とするのが適当である。

## 【0026】

基本波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット10と、第2高調波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット11とが重なる領域の面積は、ビームスポット11が完全にビームスポット10に重なっていると仮定すると、ビームスポット11の面積に相当する。

## 【0027】

次に、図2(B)に、基本波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット10と、パルス発振のエキシマレーザのビームスポット12を重ねている様子を示す。パルス発振のエキシマレーザは、1パルスあたり1J程度の出力エネルギーを得ることができる。また、パルス幅を30nsec程度とすると、単位時間あたりの出力は30MWとなる。よって、パルス発振のエキシマレーザのビームスポット12の形状を矩形と仮定し、その短軸方向の長さを $L_{X3}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y3}$ とすると、上記エネルギー密度を満たすためには、 $L_{X3}$ は $20\mu\text{m} \sim 500\mu\text{m}$ とし、例えば $L_{X3} = 400\mu\text{m}$ の場合だと $L_{Y2} = 300\text{mm}$ 程度とするのが適当である。

## 【0028】

なお、各ビームスポットの面積は、エネルギー密度や走査速度等の各種条件の最適化によっては、その長軸を15cmや30cm程度まで長くすることができる。

## 【0029】

基本波を有する連続発振のYAGレーザのビームスポット10と、パルス発振のエキシマレーザのビームスポット12とが重なる領域の面積は、ビームスポット10が完全にビームスポット12に重なっていると仮定すると、ビームスポット10の面積に相当する。よって、図2(A)のように第1のレーザ光と第2のレーザ光を共に連続発振とするよりも、図2(B)のように第1のレーザ光を連続発振、第2のレーザ光をパルス発振としたほうが、2つのレーザ光の重なる領域を大幅に広げることが可能であり、スループットをより高めることができる。

## 【0030】

次に、連続発振で出力された基本波の第2のビームスポット内に、パルス発振



で出力された高調波の第1のビームスポットが収まるように重ね合わせる場合について説明する。

#### 【0031】

図1 (A) に、第1のビームスポット901の形状と、該第1のビームスポット901のみの走査により結晶化された半導体膜902の上面図と、第1のビームスポット901の長軸方向において、半導体膜902に吸収されるレーザ光のエネルギーの分布とを示す。なお半導体膜の結晶化は、白抜きの矢印で示すように、第1のビームスポット901を長軸方向に対して垂直の方向に走査することで行なう。

#### 【0032】

図1 (A) では第1のビームスポット901は矩形状であり、中心付近のある一定の範囲においてそのエネルギーが一定の高さに保たれているが、例えば第1のビームスポットの形状が楕円形状の場合は、エネルギー分布が正規曲線を描いている。いずれにしろ、第1のビームスポット901のエネルギー分布は、通常エッジから中心に近くなるほど高くなっている。そして、第1のビームスポット901のうち、半導体膜を熔融するのに必要なエネルギー $E_A$ よりも高いエネルギーを有する領域と重なった部分において、半導体膜902が結晶化されている。

#### 【0033】

そして図1 (A) に示すように、第1のビームスポット901のみによって結晶化された半導体膜902は、複数の結晶粒が集合して形成されている。その結晶粒の位置と大きさはランダムであるが、第1のビームスポット901の中心に近くなるほどエネルギーが高い（具体的にはエネルギー $E_B$ より高い）ので、該中心付近の領域903では半導体膜が完全に熔融し、粒径約 $1\mu\text{m}$ 程度の結晶粒が得られる傾向にある。逆に、エッジ近傍のエネルギーの低い領域904（ここではエネルギー $E_B$ 以下の領域）においては、部分的に熔融しきれない領域が残ることで、中心付近の領域903ほど粒径の大きい結晶粒は得られず、粒径の比較的小さい結晶粒（微結晶）のみが形成される傾向にある。なおエネルギー $E_B$ の高さはエネルギー $E_A$ よりも高く、第1のビームスポット901内の最も高い

エネルギー  $E_C$  よりも低い。

#### 【0034】

エッジ近傍の微結晶が形成される領域 904 は、粒界の欠陥に起因する再結合中心や捕獲中心によってキャリアの電流輸送特性が低く、半導体素子として用いるのに適さない。よって、微結晶が形成される領域 904 は狭い方が、半導体素子のレイアウトの制約を緩和することができるので望ましい。しかし第 1 のビームスポット 901 内には、エネルギーが  $E_A$  より高く  $E_B$  より低い領域が存在しているため、光学系の調整のみで微結晶が形成される領域 904 を小さくするのは限界がある。

#### 【0035】

次に図 1 (B) に、第 1 のビームスポット 901 及び第 2 のビームスポット 911 の形状と、第 1 及び第 2 のビームスポット 901、911 を両方走査することにより結晶化された半導体膜 912 の上面図と、第 1 及び第 2 のビームスポット 901、911 の長軸方向において、半導体膜に吸収されるレーザ光のエネルギーの分布とを示す。なお半導体膜 912 の結晶化は、白抜きの矢印で示すように、第 1 及び第 2 のビームスポット 901、911 を長軸方向に対して垂直の方向に走査することで行なう。

#### 【0036】

図 1 (B) では、第 2 のビームスポット 911 が第 1 のビームスポット 901 を完全に覆うように重なっている。波長が  $1\ \mu\text{m}$  程度の基本波は固相の半導体膜に殆ど吸収されないが、液相の半導体膜に対する吸収係数は固相の 1000 倍であり、吸収されやすい。よって図 1 (B) の場合、第 1 のビームスポット 901 のうち、半導体膜を溶融するのに必要なエネルギー  $E_A$  よりも高いエネルギーの領域においてのみ、基本波である第 2 のレーザ光のエネルギーが半導体膜に吸収される。このため図 1 (B) において実線で示すように、半導体膜 912 に吸収されるレーザ光のトータルのエネルギーは、第 1 のレーザ光のエネルギーが  $E_A$  よりも高い領域において、不連続的に他の領域より高くなる。

#### 【0037】

また第 2 のレーザ光は連続発振であるので、第 1 のレーザ光により溶融した部

分が、連続発振である第2のレーザ光の照射により、その熔融状態を維持したまま半導体膜中で移動するので、走査方向に向かって連続的に成長した結晶粒が形成される。従って、半導体膜912のうち、第1のビームスポット901の不連続的にエネルギーの高い領域があたった部分に、大粒径の結晶粒を含む領域（大結晶領域）913を形成することができる。具体的には、含まれる結晶粒の走査方向における幅が $10 \sim 30 \mu\text{m}$ 、走査方向に対して垂直な方向における幅が $1 \sim 5 \mu\text{m}$ 程度の、大結晶領域913を形成することができる。

#### 【0038】

なお図1（B）の場合も図1（A）の場合と同様に、そのエッジ近傍に、大粒径の結晶粒を含まず微結晶のみを含む領域914が形成される。この領域は、レーザ照射時における領域913からの熱伝導によって形成されるため完全に消滅させることはできないが、レーザ光の照射条件を適切に選択することで、領域914を限りなく狭くすることができる。よって図1（A）の場合に比べ、大粒径の領域913の割合を高め、半導体素子のレイアウト上の制約を緩和することができる。

#### 【0039】

また、図1（A）におけるエッジ近傍の微結晶が形成される領域904は、その表面に半導体膜の膜厚と同程度の高さの凹凸（リッジ）が形成される。本実施例ではエッジ近傍の微結晶が形成される領域を限りなく狭くすることができるので、リッジの高さを膜厚の半分以下、より最適な条件下では4分の1以下とすることができる。例えば、半導体膜の膜厚が $100 \text{ nm}$ の場合、リッジの高さを $50 \text{ nm}$ 以下、より最適な条件下では $20 \text{ nm}$ 以下程度とすることができ、より優れた特性の半導体素子を作製することができる。

#### 【0040】

また、パルス発振のレーザ光のみで結晶化を行なった場合には、結晶の粒界において、酸素、窒素、炭素等の不純物が偏析する傾向がある。レーザ光を用いた結晶化と触媒金属を用いた結晶化とを組み合わせた場合は、ゲッタリングしきれなかった触媒金属が偏析することがある。本発明では、第2のレーザ光により半導体膜に吸収されるレーザ光のトータルのエネルギーを高めることができるので

、半導体膜が溶融してから固化するまでの時間を長く保つことができる。よって帯域溶融法のごとく、偏析係数が正の不純物の偏析を防ぎ、半導体膜の純化や溶質濃度の一様化を行なうことができる。したがって、該半導体膜を用いた半導体素子の特性を高め、また特性のバラツキを抑えることができる。

#### 【0041】

上述したように、第1のビームスポットと第2のビームスポットの大小関係によって、得られる効果が異なる。最も望ましいのは、第2のビームスポットの形状に合わせ、第1のビームスポットを第2のビームスポット内にぎりぎり収まる程度に最大限に大きくし、究極的には2つのビームスポットを完全に重ね合わせることである。これにより、両者のメリットを享受することができる。

#### 【0042】

また、連続発振の第2のビームスポットを複数連ね、それをパルス発振の第1のレーザ光と重ねることで、大粒径の結晶が得られる領域の、走査方向に対して垂直な方向における幅をさらに広げることができる。またパルス発振の第1のビームスポットを連ねるようにしても良い。上記構成により、半導体素子のレイアウト上の制約をより緩和することができ、なおかつレーザ光の結晶化におけるスループットをより高めることができる。

#### 【0043】

なおビームスポットを線状とすることで、走査方向に結晶化された結晶粒が集まっている領域の、前記ビームスポットの長軸方向における幅を、できるだけ広くとることができる。つまり、長軸の両端に形成される結晶性の劣った領域の、全ビームスポットに占める面積の割合を、低減させることができると言える。しかし本発明においてビームスポットの形状は線状に限定されず、矩形状や面状であっても被照射体に対して十分なアニールを行えるのであれば問題はない。

#### 【0044】

なお第1のレーザ光は、パルス発振のArレーザ、Krレーザ、エキシマレーザ、CO<sub>2</sub>レーザ、YAGレーザ、Y<sub>2</sub>O<sub>3</sub>レーザ、YVO<sub>4</sub>レーザ、YLFレーザ、Y<sub>2</sub>AlO<sub>5</sub>レーザ、ガラスレーザ、ルビーレーザ、アレキサンドライドレーザ、Ti：サファイヤレーザ、銅蒸気レーザまたは金蒸気レーザを用いることで得られる。

## 【0045】

また第2のレーザ光は、連続発振のArレーザ、Krレーザ、CO<sub>2</sub>レーザ、YAGレーザ、Y<sub>2</sub>O<sub>3</sub>レーザ、YVO<sub>4</sub>レーザ、YLFレーザ、YAlO<sub>3</sub>レーザ、アレキサンドライドレーザ、Ti：サファイヤレーザまたはヘリウムカドミウムレーザを用いることで得られる。

## 【0046】

なお連続発振のレーザによる半導体膜の結晶化工程において、ビームスポットを一方向に長い楕円状または矩形状に加工し、該ビームスポットの短軸方向に走査させて半導体膜を結晶化させるとスループットを高めることができる。加工後のレーザビームの形状が楕円状になるのは、元のレーザ光の形状が円形もしくはそれに近い形状であるからである。レーザ光の元の形状が長方形であれば、それをシリンドリカルレンズなどで1方向に拡大することでさらに長軸がさらに長くなるように加工してから、用いても良い。また複数のレーザビームをそれぞれ一方向に長い楕円状または矩形状に加工し、それらをつなげて一方向にさらに長いビームを作って、スループットをより高めるようにしても良い。

## 【0047】

## 【発明の実施の形態】

## (実施の形態1)

図3を用いて、本発明のレーザ照射装置の構成について説明する。

## 【0048】

101はパルス発振のレーザ発振器であり、本実施の形態では、6WのNd:YLFレーザを用いる。レーザ発振器101は、TEM<sub>00</sub>の発振モードで、非線形光学素子により第2高調波に変換されている。特に第2高調波に限定する必要はないがエネルギー効率の点で、第2高調波の方が、さらに高次の高調波と比較して優れている。周波数は1kHz、パルス幅は60nsec程度である。本実施の形態では、出力が6W程度の固体レーザを使用するが、出力が300Wに達するような大型レーザ、例えばXeCl、KrF、ArFエキシマレーザなどを用いてもよい。

## 【0049】

なお非線形光学素子は、発振器が有する共振器内に設けていても良いし、基本

波の共振器の外に別途非線形光学素子を備えた共振器を設けていても良い。前者は装置が小型になり、共振器長の精密制御が不要になるという利点を有し、後者は基本波と高調波の相互作用を無視できるという利点を有する。

#### 【0050】

非線形光学素子には、非線形光学定数の比較的大きい KTP ( $\text{KTiOPO}_4$ )、BBO ( $\beta\text{-BaB}_2\text{O}_4$ )、LBO ( $\text{LiB}_3\text{O}_5$ )、CLBO ( $\text{CsLiB}_6\text{O}_{10}$ )、GdYCOB ( $\text{YCa}_4\text{O}(\text{BO}_3)_3$ )、KDP ( $\text{KD}_2\text{PO}_4$ )、KB5、 $\text{LiNbO}_3$ 、 $\text{Ba}_2\text{NaNb}_5\text{O}_{15}$ 等の結晶が用いられており、特にLBOやBBO、KDP、KTP、KB5、CLBO等を用いることで基本波から高調波への変換効率を高めることができる。

#### 【0051】

レーザ光は通常水平方向に射出されることから、レーザ発振器101から発振された第1のレーザ光は、反射ミラー102にて、鉛直方向からの角度（入射角）が $\theta_1$ となる方向に、その進行方向が変換される。本実施の形態では、 $\theta_1 = 21^\circ$ とする。進行方向が変換された第1のレーザ光は、レンズ103によりそのビームスポットの形状が加工され、被処理物104に照射される。図3では、反射ミラー102とレンズ103とが第1のレーザ光のビームスポットの形状及び位置を制御する光学系に相当する。

#### 【0052】

図3では、レンズ103として平凹シリンドリカルレンズ103aと、平凸シリンドリカルレンズ103bを用いている。

#### 【0053】

平凹シリンドリカルレンズ103aは、曲率半径10mm、厚さ2mmであり、第1のレーザ光の進行方向を光軸としたときに、被処理物104の表面から光軸に沿って29mmの位置に配置されている。そして平凹シリンドリカルレンズ103aの母線と被処理物104に入射する第1のレーザ光の入射面とを垂直とする。

#### 【0054】

平凸シリンドリカルレンズ103bは、曲率半径15mm、厚さ2mmであり

、被処理物 104 の表面から光軸に沿って 24 mm の位置に配置されている。そして平凸シリンドリカルレンズ 103 b の母線は、被処理物 104 に入射する第 1 のレーザ光の入射面と平行とする。

#### 【0055】

これにより、被処理物 104 において  $3 \times 0.2$  mm のサイズの第 1 のビームスポット 106 が形成される。

#### 【0056】

また 110 は、連続発振のレーザ発振器であり、本実施の形態では 2 kW、基本波の Nd:YAG レーザを用いる。レーザ発振器 110 から発振された第 2 のレーザ光は、 $\phi 300 \mu\text{m}$  の光ファイバー 111 により伝送される。光ファイバー 111 は、鉛直方向に対する射出口の向きが角度  $\theta 2$  となるように配置されている。本実施の形態では  $\theta 2 = 45^\circ$  とする。また光ファイバー 111 の射出口は、レーザ発振器 110 から射出する第 2 のレーザ光の光軸に沿って被処理物 104 から 105 mm の位置に配置されており、該光軸は入射面に含まれるようにする。

#### 【0057】

光ファイバー 111 から出射した第 2 のレーザ光は、レンズ 112 によりそのビームスポットの形状が加工され、被処理物 104 に照射される。図 3 では、光ファイバー 111 とレンズ 112 とが第 2 のレーザ光のビームスポットの形状及び位置を制御する光学系に相当する。

#### 【0058】

図 3 では、レンズ 113 として平凸シリンドリカルレンズ 112 a と、平凸シリンドリカルレンズ 112 b を用いている。

#### 【0059】

平凸シリンドリカルレンズ 112 a は、曲率半径 15 mm、厚さ 4 mm であり、被処理物 104 の表面から第 2 のレーザ光の光軸に沿って 85 mm の位置に配置されている。平凸シリンドリカルレンズ 112 a の母線の方法は入射面と垂直とする。

#### 【0060】

平凸シリンドリカルレンズ 112 b は、曲率半径 10 mm、厚さ 2 mm であり

、被処理物 104 の表面から第 2 のレーザ光の光軸に沿って 25 mm の位置に配置されている。

#### 【0061】

これにより、被処理物 104 において、 $3 \times 0.1$  mm のサイズの第 2 のビームスポット 105 が形成される。

#### 【0062】

本実施の形態では、被処理物 104 として半導体膜が成膜された基板を、水平面と平行になるように設置する。半導体膜は例えば、ガラス基板の表面に成膜する。半導体膜が成膜された基板は、厚さ 0.7 mm のガラス基板であり、レーザ照射の際に基板が落ちないように、吸着ステージ 107 に固定されている。

#### 【0063】

吸着ステージ 107 は、X 軸用の一軸ロボット 108 と Y 軸用の一軸ロボット 109 により、被処理物 104 に平行な面内において X Y 方向に移動が可能である。

#### 【0064】

なお、レーザ光に対して透光性を持つ基板上に成膜された半導体膜をアニールする場合、均一なレーザ光の照射を実現するためには、照射面に垂直な平面であって、かつビームの形状を長方形と見立てたときの短辺を含む面または長辺を含む面のいずれか一方を入射面と定義すると、前記レーザ光の入射角  $\phi$  は、入射面に含まれる前記短辺または前記長辺の長さが  $W$ 、前記照射面に設置され、かつ、前記レーザ光に対して透光性を有する基板の厚さが  $d$  であるとき、 $\phi \geq \arctan(W/2d)$  を満たすのが望ましい。複数のレーザ光を使用する場合、この議論は個々のレーザ光について成り立つ必要がある。なお、レーザ光の軌跡が、前記入射面上にないときは、該軌跡を該入射面に射影したものの入射角度を  $\phi$  とする。この入射角度  $\phi$  でレーザ光が入射されれば、基板の表面での反射光と、前記基板の裏面からの反射光とが干渉せず、一様なレーザ光の照射を行うことができる。以上の議論は、基板の屈折率を 1 として考えた。実際は、基板の屈折率が 1.5 前後のものが多く、この数値を考慮に入れると上記議論で算出した角度よりも大きな計算値が得られる。しかしながら、ビームスポットのエネルギーはビームス



ポットの端に近づくに従い減衰があるため、この部分での干渉の影響は少なく、上記の算出値で十分に干渉減衰の効果が得られる。この議論は、第1のレーザ光に対しても、第2のレーザ光に対しても成り立ち両方とも上記不等式を満たしているほうが好ましいが、エキシマレーザのように極端にコヒーレント長の短いレーザに関しては、上記不等式を満たさなくても問題はない。上記の $\phi$ に対する不等式は、基板がレーザ光に対して透光性を有する場合にのみ適用される。

#### 【0065】

一般に、ガラス基板は波長が $1\ \mu\text{m}$ 程度の基本波や緑色の第2高調波に対して透光性を有する。本レンズが不等式を満たすためには、平凸シリンドリカルレンズ103bと平凸シリンドリカルレンズ112bの位置を入射面と垂直な方向にずらしてビームスポットの短軸を含む被処理物104の表面に垂直な面内において入射角度 $\phi_1$ 、 $\phi_2$ を持たせ、不等式を満たすようにすればよい。この場合、第1のビームスポット106においては、 $\phi_1 = 10^\circ$ 、第2のビームスポット105においては $\phi_2 = 5^\circ$ 程度の傾きがあれば、干渉は起こらない。

#### 【0066】

なお第1のレーザ光と第2のレーザ光は、安定形共振器から得られるTEM<sub>00</sub>モード（シングルモード）であることが望ましい。TEM<sub>00</sub>モードの場合、レーザ光はガウス形の強度分布を持ち、集光性に優れているため、ビームスポットの加工が容易となる。

#### 【0067】

被処理物104として半導体膜が成膜された基板を用いる場合、例えば、厚さ0.7mmのガラス基板の片面に、厚さ200nmの酸化窒化珪素を成膜し、その上に半導体膜として、厚さ70nmの非晶質珪素（a-Si）膜をプラズマCVD法を用いて成膜する。さらに半導体膜のレーザに対する耐性を高めるために、500℃、1時間の熱アニールを該非晶質珪素膜に対して行う。熱アニールの他に、触媒金属を用いた結晶化を施していてもよい。熱アニールを施した半導体膜でも、触媒金属を用いて結晶化された半導体膜でも、最適なレーザ光の照射条件はほぼ同様である。

#### 【0068】

そして、Y軸ロボット109を用いて第2のビームスポット105の短軸方向に、被処理物104（半導体膜が成膜された基板）を走査する。このとき各レーザー発振器101、102の出力は仕様値とする。この被処理物104の走査により、第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105が、被処理物104の表面に対して相対的に走査されることになる。

#### 【0069】

第1のビームスポット106が当たっている領域において半導体膜が溶融することで、連続発振の第2のレーザー光の半導体膜への吸収係数が飛躍的に高まる。よって、走査方向に延びた、第2のビームスポット105の長軸に相当する幅1～2mmの領域に、該走査方向に結晶成長した単結晶の結晶粒が敷き詰められた状態で形成される。

#### 【0070】

なお半導体膜のうち、第1ビームスポット106及び第2のビームスポット105が重なって照射される領域は、第2高調波の第1のレーザー光によって吸収係数が高められた状態が、基本波である第1のレーザー光によって維持されていることになる。よって、たとえ第2高調波の第1のレーザー光の照射が途絶えたとしても、その後基本波である第1のレーザー光によって、半導体膜が溶融して吸収係数が高められた状態が維持される。したがって、第2高調波の第1のレーザー光の照射が途絶えた後も、その溶融して吸収係数が高められた領域を、走査によりある程度一方向に移動させることができ、これにより走査方向に向かって成長した結晶粒が形成されることとなる。そして、吸収係数が高められた領域を、走査の過程において連続して維持しつづけるために、第2高調波の第1のレーザー光を再び照射し、エネルギーを補充するのが望ましい。

#### 【0071】

なお第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105の走査速度は、数cm/s～数百cm/s程度が適当であり、ここでは50cm/sとする。

#### 【0072】

次に図4に、第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105の、被処理物104表面における走査経路を示す。被処理物104である半導体膜

全面に第2のレーザ光を照射する場合、Y軸ロボット109を用いて一方向への走査を行なった後、X軸ロボット108を用いて、Y軸ロボット109による走査方向に対して垂直の方向に、第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105をスライドさせる。

#### 【0073】

例えば、Y軸ロボット109により走査速度50cm/sにて、半導体膜を一方向に走査する。図4において、該走査経路をA1で示す。次に、X軸ロボット108を用いて、走査経路をA1に対して垂直の方向に第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105をスライドさせる。該スライドによる走査経路をB1で示す。次に、走査経路A1とは反対方向に向かって、Y軸ロボット109により半導体膜を一方向に走査する。該走査経路をA2で示す。次に、X軸ロボット108を用いて、走査経路をA2に対して垂直の方向に第1のビームスポット106及び第2のビームスポット105をスライドさせる。該スライドによる走査経路をB2で示す。このように、Y軸ロボット109による走査とX軸ロボット108による走査とを順に繰り返すことで、被処理物104全面に第2のレーザ光または第1のレーザ光を照射することができる。

#### 【0074】

なお、走査経路B1、B2…の長さは、第2のビームスポット105の長軸に相当する幅1～2mm分とするのが望ましい。

#### 【0075】

第2のレーザ光が照射され、走査方向に成長した結晶粒が形成されている領域は、結晶性に非常に優れている。そのため、該領域をTF Tのチャネル形成領域に用いることで、極めて高い電気移動度や、オン電流を期待できる。しかし半導体膜のうち、そのような高い結晶性が必要とされない部分が存在する場合、該部分にはレーザ光を照射しないようにしても良い。もしくは、走査の速度を増加させるなど、高い結晶性が得られないような条件でレーザ光の照射を行うようにしても良い。

#### 【0076】

なおレーザ光の走査は、被処理物である基板を固定してレーザ光の照射位置を

移動させる照射系移動型と、レーザ光の照射位置を固定して基板を移動させる被処理物移動型と、上記2つの方法を組み合わせた方法とがある。本発明のレーザ照射装置は、第1のレーザ光と第2のレーザ光の少なくとも2つのレーザ光を用いるので、光学系の構成が最も単純にすることができる被処理物移動型とするのが適している。しかし本発明のレーザ照射装置はこれに限定されず、光学系を工夫することで、照射系移動型としたり、被処理物移動型と照射系移動型を組み合わせることも不可能ではない。いずれの場合においても、各ビームスポットの半導体膜に対する相対的な移動方向を制御できることが前提である。

#### 【0077】

なお本発明のレーザ照射装置における、光学系は、本実施の形態で示した構成に限定されない。

#### 【0078】

(実施の形態2)

次に図9を用いて、本発明のレーザ光の照射方法及び半導体装置の作製方法について説明する。

#### 【0079】

まず図9(A)に示すように、基板500上に下地膜501を成膜する。基板500には、例えばバリウムホウケイ酸ガラスや、アルミノホウケイ酸ガラスなどのガラス基板、石英基板、SUS基板等を用いることができる。また、PET、PES、PENに代表されるプラスチックや、アクリル等の可撓性を有する合成樹脂からなる基板は、一般的に上記基板と比較して耐熱温度が低い傾向にあるが、作製工程における処理温度に耐え得るのであれば用いることが可能である。

#### 【0080】

下地膜501は基板500中に含まれるNaなどのアルカリ金属やアルカリ土類金属が、半導体膜中に拡散し、半導体素子の特性に悪影響を及ぼすのを防ぐために設ける。よってアルカリ金属やアルカリ土類金属の半導体膜への拡散を抑えることができる酸化珪素や、窒化珪素、窒化酸化珪素などの絶縁膜を用いて形成する。本実施の形態では、プラズマCVD法を用いて窒化酸化珪素膜を10～400nm(好ましくは50～300nm)の膜厚になるように成膜した。

## 【0081】

なお下地膜501は単層であっても複数の絶縁膜を積層したものであっても良い。またガラス基板、SUS基板またはプラスチック基板のように、アルカリ金属やアルカリ土類金属が多少なりとも含まれている基板を用いる場合、不純物の拡散を防ぐという観点から下地膜を設けることは有効であるが、石英基板など不純物の拡散がさして問題とならない場合は、必ずしも設ける必要はない。

## 【0082】

次に下地膜501上に半導体膜502を形成する。半導体膜502の膜厚は25～100nm（好ましくは30～60nm）とする。なお半導体膜502は、非晶質半導体であっても良いし、多結晶半導体であっても良い。また半導体は珪素だけではなくシリコンゲルマニウムも用いることができる。シリコンゲルマニウムを用いる場合、ゲルマニウムの濃度は0.01～4.5atomic%程度であることが好ましい。

## 【0083】

次に図9（B）に示すように、本発明のレーザ照射装置を用いて半導体膜502に第1及び第2のレーザ光を照射し、結晶化を行なう。

## 【0084】

本実施の形態では第1のレーザ光として、エネルギー6W、1パルスのエネルギー6mJ/p、TEM<sub>00</sub>の発振モード、第2高調波（527nm）、発振周波数1kHz、パルス幅60nsecのYLFレーザを用いる。なお、第1のレーザ光を光学系により加工することで半導体膜502の表面に形成される第1のビームスポットは、短軸200μm、長軸3mmの矩形状とし、エネルギー密度を1000mJ/cm<sup>2</sup>とする。

## 【0085】

また本実施の形態では、第2のレーザ光としてエネルギー2kW、基本波（1064μm）のYAGレーザを用いる。なお、第2のレーザ光を光学系により加工することで半導体膜502の表面に形成される第2のビームスポットは、短軸100μm、長軸3mmの矩形状とし、エネルギー密度を0.7MW/cm<sup>2</sup>とする。

## 【0086】

そして、半導体膜502の表面において、第1のビームスポットと第2のビームスポットを重ね合わせるように照射し、上記2つのビームを図9(B)に示した白抜きの矢印の方向に向かって走査する。第1のレーザ光により溶融することで、基本波の吸収係数が高められ、第2のレーザ光のエネルギーが半導体膜に吸収されやすくなる。そして連続発振である第2のレーザ光の照射により溶融した領域が半導体膜中で移動するので、走査方向に向かって連続的に成長した結晶粒が形成される。該走査方向に沿って長く延びた単結晶の粒を形成することで、少なくともTF Tのチャネル方向には結晶粒界のほとんど存在しない半導体膜の形成が可能となる。

## 【0087】

なお、希ガスや窒素などの不活性ガス雰囲気中でレーザ光を照射するようにしても良い。これにより、レーザ光照射による半導体表面の荒れを抑えることができ、界面準位密度のばらつきによって生じる閾値のばらつきを抑えることができる。

## 【0088】

上述した半導体膜502へのレーザ光の照射により、結晶性がより高められた半導体膜503が形成される。

## 【0089】

次に、図9(C)に示すように半導体膜503をパターニングし、島状の半導体膜507～509が形成され、該島状の半導体膜507～509を用いてTF Tに代表される各種の半導体素子が形成される。

## 【0090】

次に図示しないが、島状の半導体膜507～509を覆うようにゲート絶縁膜を成膜する。ゲート絶縁膜には、例えば酸化珪素、窒化珪素または窒化酸化珪素等を用いることができる。また成膜方法は、プラズマCVD法、スパッタ法などを用いることができる。

## 【0091】

次に、ゲート絶縁膜上に導電膜を成膜しパターニングすることでゲート電極を

形成する。そして、ゲート電極や、あるいはレジストを成膜しパターンニングしたものをマスクとして用い、島状の半導体膜 5 0 7 ~ 5 0 9 に n 型または p 型の導電性を付与する不純物を添加し、ソース領域、ドレイン領域、さらには L D D 領域等を形成する。

#### 【 0 0 9 2 】

上記一連の工程によって T F T を形成することができる。なお本発明の半導体装置の作製方法は、島状の半導体膜の形成以降の、上述した T F T の作製工程に限定されない。本発明のレーザ光の照射方法を用いて結晶化された半導体膜を T F T の活性層として用いることで、素子間の移動度、閾値及びオン電流のばらつきを抑えることができる。

#### 【 0 0 9 3 】

なお第 1 のレーザ光と第 2 のレーザ光は、本実施の形態で示した照射条件に限定されない。

#### 【 0 0 9 4 】

例えば第 1 のレーザ光として、エネルギー 4 W、1 パルスのエネルギー 2 m J / p、T E M<sub>00</sub>の発振モード、第 2 高調波（5 3 2 n m）、発振周波数 1 k H z、パルス幅 3 0 n s e c の Y A G レーザを用いることもできる。また例えば、第 1 のレーザ光として、エネルギー 5 W、1 パルスのエネルギー 0. 2 5 m J / p、T E M<sub>00</sub>の発振モード、第 3 高調波（3 5 5 n m）、発振周波数 2 0 k H z、パルス幅 3 0 n s e c の Y V O<sub>4</sub>レーザを用いることもできる。また例えば、第 1 のレーザ光として、エネルギー 3. 5 W、1 パルスのエネルギー 0. 2 3 3 m J / p、T E M<sub>00</sub>の発振モード、第 4 高調波（2 6 6 n m）、発振周波数 1 5 k H z、パルス幅 3 0 n s e c の Y V O<sub>4</sub>レーザを用いることもできる。

#### 【 0 0 9 5 】

そして、第 2 のレーザ光として、例えばエネルギー 5 0 0 W、基本波（1. 0 6 4  $\mu$  m）の Nd:YAG レーザを用いることができる。また例えば第 2 のレーザ光として、エネルギー 2 0 0 0 W、基本波（1. 0 6 4  $\mu$  m）の Nd:YAG レーザを用いることができる。

#### 【 0 0 9 6 】

また、レーザ光による結晶化の前に、触媒元素を用いた結晶化工程を設けても良い。触媒元素としては、ニッケル (N i) を用いているが、その以外にも、ゲルマニウム (G e)、鉄 (F e)、パラジウム (P d)、スズ (S n)、鉛 (P b)、コバルト (C o)、白金 (P t)、銅 (C u)、金 (A u) といった元素を用いることができる。触媒元素を用いた結晶化工程の後に、レーザ光による結晶化工程を行うと、触媒元素による結晶化の際に形成された結晶が、基板により近い側においてレーザ光の照射により溶融されずに残存し、該結晶を結晶核として結晶化が進む。よってレーザ光の照射による結晶化は基板側から半導体膜の表面に向かって均一に進みやすく、レーザ光による結晶化工程のみの場合に比べて、より半導体膜の結晶性を高めることができ、レーザ光による結晶化後の半導体膜表面の荒れが抑えられる。よって後に形成される半導体素子、代表的には T F T の特性のばらつきがより抑えられ、オフ電流を抑えることができる。

#### 【 0 0 9 7 】

なお、触媒元素を添加してから加熱処理を行なって結晶化を促進してから、レーザ光の照射により結晶性をより高めていても良いし、加熱処理の工程を省略しても良い。具体的には、触媒元素を添加してから加熱処理の代わりにレーザ光の照射を照射し、結晶性を高めるようにしても良い。

#### 【 0 0 9 8 】

なお本実施の形態では、半導体膜の結晶化に本発明のレーザ照射方法を用いた例を示したが、半導体膜にドーピングした不純物元素の活性化を行うのに用いても良い。

#### 【 0 0 9 9 】

本発明の半導体装置の作製方法は、集積回路や半導体表示装置の作製方法に用いることができる。特に、液晶表示装置、有機発光素子に代表される発光素子を各画素に備えた発光装置、DMD (Digital Micromirror Device)、PDP (Plasma Display Panel)、FED (Field Emission Display) 等の半導体表示装置の画素部に設けられたトランジスタ等の半導体素子に用いた場合、画素部において照射されたレーザ光のエネルギーの分布に起因する横縞が、視認されるのを抑えることができる。



## 【0100】

## 【実施例】

以下、本発明の実施例について説明する。

## 【0101】

## (実施例1)

本実施例では、本発明のレーザ照射装置の一形態について説明する。

## 【0102】

図5に本実施例のレーザ照射装置の構成を示す。本実施例では、パルス発振の可視光線以下の波長を有する第1のレーザ光が、レーザ発振器1520から発振される。また連続発振の第2のレーザ光が、2つのレーザ発振器1500、1501から発振されている。

## 【0103】

なお本実施例では、レーザ発振器1520にエキシマレーザを用い、1パルスあたりの出力エネルギーを1J、パルス幅を30nsec程度、従って単位時間あたりの出力を30MWとする。またレーザ発振器1500、1501には共にYAGレーザを用い、それぞれ出力エネルギーを10kWとする。

## 【0104】

レーザ発振器1520から発振される第1のレーザ光は、ミラー1523において反射された後、光学系1524において矩形状、楕円形状または線状に集光され、被処理物1514に照射される。なお本実施例では、レーザ発振器1520とミラー1523との間に、第1のレーザ光を遮るシャッター1521が設けられているが、必ずしも設ける必要はない。またレンズ1524は、線状、矩形状または楕円形状にビームスポットを集光し、エネルギー分布を均一にできるものであれば良い。

## 【0105】

一方、レーザ発振器1500、1501から発振された第2のレーザ光は、それぞれビームエキスパンダー1508、1560に入射する。本実施例では、レーザ発振器1500、1501とビームエキスパンダー1508、1560との間に、第2のレーザ光を遮るシャッター1502、1503がそれぞれ設けられ

ているが、必ずしも設ける必要はない。

#### 【0106】

そして、ビームエキスパンダー1508、1560によって、入射してきた第2のレーザ光の広がりを抑え、なおかつ、ビームの断面形状の大きさを調整することができる。

#### 【0107】

ビームエキスパンダー1508、1560から出射した第2のレーザ光は、シリンドリカルレンズ1509、1561において、そのビームの断面形状が矩形状、楕円形状または線状になるようにそれぞれ伸長される。そして、該伸長された第2のレーザ光は、ミラー1510、1562においてそれぞれ反射し、共にレンズ1511に入射する。入射したレーザ光はレンズ1511によって線状に集光され、レーザ照射室1513内の被処理物1514に照射される。本実施例ではレンズ1511としてシリンドリカルレンズを用いたが、ビームスポットを矩形状、楕円形状または線状にすることができるレンズであれば良い。

#### 【0108】

本実施例においては、ミラー1523、光学系1524が第1のレーザ光に対応する光学系に相当する。またビームエキスパンダー1508、1560、シリンドリカルレンズ1509、1561、ミラー1510、1562が、第2のレーザ光に対応する光学系に相当する。これら2つの光学系によって、第1のレーザ光により被処理物1514の表面に形成される第1のビームスポットと、第2のレーザ光により被処理物1514の表面に形成される第2のビームスポットとを重ね合わせることができる。

#### 【0109】

図7に、図5に示すレーザ照射装置において用いられる各ビームスポットの形状及びその配置の一例を示す。図7において、1570は第1のビームスポットに相当し、1571、1572はそれぞれ第2のビームスポットに相当する。図7では、第2のビームスポット1571と1572を、その長軸が一致するように、互いに一部重ね合わされている。そして、第2のビームスポット1571、1572を完全に覆うように、第1のビームスポット1570が重なっている。

## 【0110】

本実施例では、第1のビームスポット1570の短軸方向の長さ $L_{X1570}$ を $400\mu\text{m}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y1570}$ を $110\text{mm}$ とし、エネルギー密度を $25\text{MW}/\text{cm}^2$ 程度とする。1パルスあたりのエネルギー密度に換算すると $100\sim 1000\text{mJ}/\text{cm}^2$ 程度が適当である。また第2のビームスポット1571の短軸方向の長さ $L_{X1571}$ を $200\mu\text{m}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y1571}$ を $60\text{mm}$ とし、エネルギー密度を $0.1\text{MW}/\text{cm}^2$ とする。また第2のビームスポット1571の短軸方向の長さ $L_{X1571}$ を $200\mu\text{m}$ 、長軸方向の長さを $L_{Y1571}$ を $60\text{mm}$ とし、エネルギー密度を $0.1\text{MW}/\text{cm}^2$ とする。そして第2のビームスポット1571、1572は、互いに $20\text{mm}$ 分重なっており、第2のビームスポット1571、1572の長軸を連ねた長さが $100\text{mm}$ となるようにする。

## 【0111】

このように第2のレーザ光を複数合成することで、第1のレーザ光と第2のレーザ光が重なる領域を広げることができ、レーザ光が照射された領域全体に占める、該結晶性の劣っている領域の割合を減らすことができる。

## 【0112】

なお本実施例では2つのレーザ発振器を用いて、2系統の第2のレーザ光を被処理物に照射しているが、本発明はこれに限定されず、3以上の複数の系統の第2のレーザ光を用いるようにしても良い。また第1のレーザ光も複数の系統としても良い。

## 【0113】

レーザ照射室1513内において、被処理物1514はステージ1515上に載置されており、該ステージ1515は3つの一軸ロボット1516～1518によってその位置が制御されている。具体的には、 $\phi$ 軸用の一軸ロボット1516により、水平面内においてステージ1515を回転させることができる。また、X軸用の一軸ロボット1517により、水平面内においてステージ1515をX軸方向に移動させることができる。また、Y軸用の一軸ロボット1518により、水平面内においてステージ1515をY軸方向に移動させることができる。各位置制御手段の動作は、中央処理装置1519において制御されている。

## 【0114】

Y軸方向に長く伸ばされた線状のビームスポットを照射しながら被処理物をX方向に走査させることで、走査方向に沿って長く伸びた結晶粒の集まりを形成できる。走査の速度は例えば10～2000mm/s、好ましくは100～1000mm/sとすれば良いが、半導体膜の膜厚、材料等の条件により、走査速度の最適な範囲は前後する。これにより、走査方向に延びた幅100mmの領域に、該走査方向に結晶成長した単結晶の結晶粒を敷き詰めるように形成することができる。この走査方向に結晶成長した結晶粒が敷き詰められた領域は、単に連続発振のレーザー光のみを用いて結晶化を行なう従来技術の場合と比較して、その幅が100倍程度と飛躍的に広い。

## 【0115】

なお本実施例のように、CCD等の受光素子を用いたモニター1512を設け、被処理物1514の位置を正確に把握できるようにしても良い。

## 【0116】

(実施例2)

図6を用いて、本発明のレーザー照射装置を用いて形成される半導体装置の1つである、発光装置の画素の構成について説明する。

## 【0117】

図6において、基板6000に、下地膜6001が形成されており、該下地膜6001上にトランジスタ6002が形成されている。トランジスタ6002は活性層6003と、ゲート電極6005と、活性層6003とゲート電極6005の間に挟まれたゲート絶縁膜6004と、を有している。

## 【0118】

活性層6003は、本発明のレーザー照射装置を用いることで結晶化された多結晶半導体膜が用いられている。なお、活性層は珪素だけではなくシリコンゲルマニウムを用いるようにしても良い。シリコンゲルマニウムを用いる場合、ゲルマニウムの濃度は0.01～4.5atomic%程度であることが好ましい。また窒化炭素が添加された珪素を用いていても良い。

## 【0119】

またゲート絶縁膜 6004 は、酸化珪素、窒化珪素または酸化窒化珪素を用いることができる。またそれらを積層した膜、例えば  $\text{SiO}_2$  上に  $\text{SiN}$  を積層した膜を、ゲート絶縁膜として用いても良い。またゲート電極 6005 として、Ta、W、Ti、Mo、Al、Cu から選ばれた元素、または前記元素を主成分とする合金材料もしくは化合物材料で形成する。また、リン等の不純物元素をドーピングした多結晶シリコン膜に代表される半導体膜を用いてもよい。また単層の導電膜ではなく、複数の層からなる導電膜を積層したものであっても良い。

#### 【0120】

またトランジスタ 6004 は、第 1 の層間絶縁膜 6006 で覆われており、第 1 の層間絶縁膜 6006 上には第 2 の層間絶縁膜 6007 と、第 3 の層間絶縁膜 6008 とが積層されている。第 1 の層間絶縁膜 6006 は、プラズマ CVD 法またはスパッタ法を用い、酸化珪素、窒化珪素または酸化窒化珪素膜を単層でまたは積層して用いることができる。

#### 【0121】

また第 2 の層間絶縁膜 6007 は、非感光性のアクリルを用いることができる。第 3 の層間絶縁膜 6008 は、水分や酸素などの発光素子の劣化を促進させる原因となる物質を、他の絶縁膜と比較して透過させにくい膜を用いる。代表的には、例えば DLC 膜、窒化炭素膜、RF スパッタ法で形成された窒化珪素膜等を用いるのが望ましい。

#### 【0122】

また図 6 において 6010 は陽極、6011 は電界発光層、6012 は陰極であり、陽極 6010 と電界発光層 6011 と陰極 6012 が重なっている部分が発光素子 6013 に相当する。トランジスタ 6002 は、発光素子 6013 に供給する電流を制御する駆動用トランジスタであり、発光素子 6013 と直接、または他の回路素子を介して直列に接続されている。電界発光層 6011 は、発光層単独かもしくは発光層を含む複数の層が積層された構成を有している。

#### 【0123】

陽極 6010 は第 3 の層間絶縁膜 6008 上に形成されている。また第 3 の層間絶縁膜 6008 上には隔壁として用いる有機樹脂膜 6014 が形成されている

。有機樹脂膜 6014 は開口部 6015 を有しており、該開口部において陽極 6010 と電界発光層 6011 と陰極 6012 が重なり合うことで発光素子 6013 が形成されている。

#### 【0124】

そして有機樹脂膜 6014 及び陰極 6012 上に、保護膜 6016 が成膜されている。保護膜 6016 は第 3 の層間絶縁膜 6008 と同様に、水分や酸素などの発光素子の劣化を促進させる原因となる物質を、他の絶縁膜と比較して透過させにくい膜、例えば DLC 膜、窒化炭素膜、RF スパッタ法で形成された窒化珪素膜等を用いる。

#### 【0125】

また有機樹脂膜 6014 の開口部 6015 における端部は、有機樹脂膜 6014 上に一部重なって形成されている電界発光層 6011 に、該端部において穴があかないように、丸みを帯びさせることが望ましい。具体的には、開口部における有機樹脂膜の断面が描いている曲線の曲率半径が、 $0.2 \sim 2 \mu\text{m}$  程度であることが望ましい。上記構成により、後に形成される電界発光層や陰極のカバレッジを良好とすることができ、陽極 6010 と陰極 6012 が電界発光層 6011 に形成された穴においてショートするのを防ぐことができる。また電界発光層 6011 の応力を緩和させることで、発光領域が減少するシュリンクとよばれる不良を低減させることができ、信頼性を高めることができる。

#### 【0126】

なお図 6 では、有機樹脂膜 6014 として、ポジ型の感光性のアクリル樹脂を用いた例を示している。感光性の有機樹脂には、光、電子、イオンなどのエネルギー線が露光された箇所が除去されるポジ型と、露光された箇所が残るネガ型とがある。本発明ではネガ型の有機樹脂膜を用いても良い。また感光性のポリイミドを用いて有機樹脂膜 6014 を形成しても良い。ネガ型のアクリルを用いて有機樹脂膜 6014 を形成した場合、開口部 6015 における端部が、S 字状の断面形状となる。このとき開口部の上端部及び下端部における曲率半径は、 $0.2 \sim 2 \mu\text{m}$  とすることが望ましい。

#### 【0127】

陽極 6010 は透明導電膜を用いることができる。ITO の他、酸化インジウムに 2 ～ 20 % の酸化亜鉛 (ZnO) を混合した透明導電膜を用いても良い。図 6 では陽極 6010 とし ITO を用いている。また陰極 6012 は、仕事関数の小さい導電膜であれば公知の他の材料を用いることができる。例えば、Ca、Al、CaF、MgAg、AlLi 等が望ましい。

#### 【0128】

なお図 6 では、発光素子から発せられる光が基板 6000 側に照射される構成を示しているが、光が基板とは反対側に向かうような構造の発光素子としても良い。また図 6 ではトランジスタ 6002 と発光素子の陽極 6010 が接続されているが、本発明はこの構成に限定されず、トランジスタ 6002 と発光素子の陰極 6001 が接続されていても良い。この場合、陰極は第 3 の層間絶縁膜 6008 上に形成される。そして TiN 等を用いて形成される。

#### 【0129】

なお、実際には図 6 まで完成したら、さらに外気に曝されないように気密性が高く、脱ガスの少ない保護フィルム (ラミネートフィルム、紫外線硬化樹脂フィルム等) や透光性のカバー材でパッケージング (封入) することが好ましい。その際、カバー材の内部を不活性雰囲気にしたたり、内部に吸湿性材料 (例えば酸化バリウム) を配置したりすると OLED の信頼性が向上する。

#### 【0130】

なお、本実施例では半導体装置の一例として発光装置を例に挙げたが、本発明の作製方法を用いて形成される半導体装置はこれに限定されない。

#### 【0131】

(実施例 3)

本実施例では実施の形態 2 とは異なり、本発明のレーザ照射装置による結晶化方法に、触媒元素による結晶化方法を組み合わせた例について説明する。

#### 【0132】

まず、半導体膜 502 を成膜し、該半導体膜 502 に 0 族の元素をドーピングを行なう工程まで、実施の形態 2 の図 9 (A) までを参照して行なう。次に図 10 (A) に示すように、半導体膜 502 の表面に、重量換算で 1 ～ 100 ppm

のNiを含む酢酸ニッケル塩溶液をスピコート法で塗布した。なお触媒の添加は上記方法に限定されず、スパッタ法、蒸着法、プラズマ処理などを用いて添加しても良い。そして、500～650℃で4～24時間、例えば570℃、14時間の加熱処理を行った。この加熱処理により、酢酸ニッケル塩溶液が塗布された表面から、基板500に向かって縦方向に結晶化が促進された半導体膜520が形成される(図10(A))。

#### 【0133】

加熱処理には、例えば、ランプの輻射を熱源としたRTA(Rapid Thermal Anneal)、又は加熱された気体を用いるRTA(ガスRTA)で設定加熱温度740℃で180秒のRTAを行う。設定加熱温度は、パイロメータで測る基板の温度であり、その温度を熱処理時の設定温度としている。他の方法としては、ファーンズアニール炉を用いて550℃にて4時間の熱処理があり、これを用いても良い。結晶化温度の低温化及び時短化は触媒作用のある金属元素の作用によるものである。

#### 【0134】

なお、本実施例では触媒元素としてニッケル(Ni)を用いているが、その以外にも、ゲルマニウム(Ge)、鉄(Fe)、パラジウム(Pd)、スズ(Sn)、鉛(Pb)、コバルト(Co)、白金(Pt)、銅(Cu)、金(Au)といった元素を用いても良い。

#### 【0135】

次に図10(B)に示すように、半導体膜520を本発明のレーザ照射装置を用いて結晶化する。本実施例では、第1のレーザ光として、1パルスあたりのエネルギー1J程度、周波数300kHz、パルス幅25nsec程度のパルス発振のエキシマレーザを用い、また第2のレーザ光としてエネルギー500W、基本波(1.064μm)のNd:YAGレーザを用いた。

#### 【0136】

そして本実施例では、第1のレーザ光によって得られる第1のビームスポットと、第2のレーザ光によって得られる第2のビームスポットとの走査方向を揃え、第1のビームスポットが第2のビームスポット内に収まるようにする。なおビ



ームスポットの大小関係は本実施例で示した構成に限定されない。本実施例のように、第2のビームスポットの方が第1のビームスポットに比べて広くなるようにすることで、課題を解決するための手段において説明したように、ビームスポットのエッジ近傍における微結晶領域を、激減させるかもしくは消滅させることができる。また逆に、該幅を、第1のビームスポットの方が第2のビームスポットに比べて広くなるようにすることで、2つのレーザ光の重なる領域を最大限に確保することができる。なお光学系による調整が可能であるならば、2つのビームスポットの、走査方向に対して垂直の方向における幅を揃えることで、両方のメリットを得ることができる。

#### 【0137】

上述した半導体膜520へのレーザ光の照射により、結晶性がより高められた半導体膜521が形成される。なお、触媒元素を用いて結晶化された半導体膜521内には、触媒元素（ここではNi）がおおよそ $1 \times 10^{19}$  atoms/cm<sup>3</sup>程度の濃度で含まれていると考えられる。次に、半導体膜521内に存在する触媒元素のゲッタリングを行なう。

#### 【0138】

まず、図10（C）に示すように半導体膜521の表面に酸化膜522を形成する。1～10 nm程度の膜厚を有する酸化膜522を形成することで、後のエッチング工程において半導体膜521の表面がエッチングにより荒れるのを防ぐことができる。酸化膜522は公知の方法を用いて形成することができる。例えば、硫酸、塩酸、硝酸などと過酸化水素水を混合させた水溶液や、オゾン水で、半導体膜521の表面を酸化することで形成しても良いし、酸素を含む雰囲気中でのプラズマ処理や、加熱処理、紫外線照射等により形成しても良い。また酸化膜を別途、プラズマCVD法やスパッタ法、蒸着法などで形成しても良い。

#### 【0139】

次に酸化膜522上に、希ガス元素を $1 \times 10^{20}$  atoms/cm<sup>3</sup>以上の濃度で含むゲッタリング用の半導体膜523を、スパッタ法を用いて25～250 nmの厚さで形成する。ゲッタリング用の半導体膜523は、半導体膜521とエッチングの選択比を大きくするため、半導体膜521よりも膜の密度の低い方がより望

ましい。希ガス元素としてはヘリウム (He)、ネオン (Ne)、アルゴン (Ar)、クリプトン (Kr)、キセノン (Xe) から選ばれた一種または複数種を用いる。

#### 【0140】

次にファーネスアニール法やRTA法を用いて加熱処理を施し、ゲッタリングを行なう。ファーネスアニール法で行う場合には、窒素雰囲気中にて450～600℃で0.5～12時間の加熱処理を行う。また、RTA法を用いる場合には、加熱用のランプ光源を1～60秒、好ましくは30～60秒点灯させ、それを1～10回、好ましくは2～6回繰り返す。ランプ光源の発光強度は任意なものとするが、半導体膜が瞬間的には600～1000℃、好ましくは700～750℃程度にまで加熱されるようにする。

#### 【0141】

加熱処理により、半導体膜521内の触媒元素が、拡散により矢印に示すようにゲッタリング用の半導体膜523に移動し、ゲッタリングされる。

#### 【0142】

次にゲッタリング用の半導体膜523を選択的にエッチングして除去する。エッチングは、 $\text{CF}_3$ によるプラズマを用いないドライエッチング、或いはヒドラジンや、テトラエチルアンモニウムハイドロオキシド ( $(\text{CH}_3)_4\text{NOH}$ ) を含む水溶液などアルカリ溶液によるウェットエッチングで行うことができる。この時酸化膜522によって半導体膜521がエッチングされるのを防ぐことができる。

#### 【0143】

次に酸化膜522をフッ酸により除去した後、半導体膜521をパターニングし、島状の半導体膜524～526を形成する(図10(D))。なお、本発明においてゲッタリング工程は、本実施例に示した方法に限定されない。その他の方法を用いて半導体膜中の触媒元素を低減するようにしても良い。

#### 【0144】

次に、図10(D)に示すように半導体膜503をパターニングし、島状の半導体膜524～526が形成され、該島状の半導体膜524～526を用いてT

F Tに代表される各種の半導体素子が形成される。

【0145】

実施例の場合、触媒元素による結晶化の際に形成された結晶が、基板により近い側においてレーザ光の照射により熔融されずに残存し、該結晶を結晶核として結晶化が進む。よってレーザ光の照射による結晶化は基板側から表面に向かって均一に進みやすく、またその結晶方位を揃えやすいため、実施の形態2の場合に比べて表面の荒れが抑えられる。よって後に形成される半導体素子、代表的にはT F Tの特性のばらつきがより抑えられる。

【0146】

なお本実施例では、触媒元素を添加してから加熱処理を行なって結晶化を促進してから、レーザ光の照射により結晶性をより高めている構成について説明した。本発明はこれに限定されず、加熱処理の工程を省略しても良い。具体的には、触媒元素を添加してから加熱処理の代わりにレーザ光の照射を照射し、結晶性を高めるようにしても良い。

【0147】

(実施例4)

本実施例では、本発明のレーザ照射装置による結晶化方法に触媒元素による結晶化方法を組み合わせた、実施例3とは異なる例について説明する。

【0148】

まず、半導体膜502を成膜し、該半導体膜502に0族の元素をドーピングを行なう工程まで、実施の形態2の図9(A)までを参照して行なう。次に、半導体膜502の上に開口部を有するマスク540を形成した。そして図11(A)に示すように、半導体膜502の表面に重量換算で1~100ppmのNiを含む酢酸ニッケル塩溶液をスピコート法で塗布した。なお触媒の添加は上記方法に限定されず、スパッタ法、蒸着法、プラズマ処理などを用いて添加しても良い。塗布された酢酸ニッケル塩溶液は、マスク540の開口部において半導体膜502と接する(図11(A))。

【0149】

次に、500~650℃で4~24時間、例えば570℃、14時間の加熱処

理を行った。この加熱処理により、酢酸ニッケル塩溶液が塗布された表面から、実線の矢印で示したように結晶化が促進された半導体膜 530 が形成される（図 11（A））。加熱処理の方法はこれに限定されず、実施例 3 に示したその他の方法で行なっても良い。

#### 【0150】

なお、触媒元素は実施例 3 に列記したものをを用いることができる。

#### 【0151】

次にマスク 540 を除去した後、図 11（B）に示すように、半導体膜 530 を本発明のレーザ照射装置を用いて結晶化する。本実施例では、第 1 のレーザ光として、エネルギー 6 W、1 パルスのエネルギー 6 mJ/p、第 2 高調波（527 nm）、発振周波数 1 kHz、パルス幅 60 nsec の YLF レーザを用い、また第 2 のレーザ光としてエネルギー 2000 W、基本波（1.064  $\mu$ m）の Nd:YAG レーザを用いた。そして本実施例では、第 1 のレーザ光によって得られる第 1 のビームスポットと、第 2 のレーザ光によって得られる第 2 のビームスポットとの走査方向を揃え、なおかつ走査方向に対して垂直な方向における幅を、第 2 のビームスポットの方が第 1 のビームスポットに比べて広くなるようにする。ビームスポットの幅の大小関係はこれに限定されない。

#### 【0152】

上述した半導体膜 530 へのレーザ光の照射により、結晶性がより高められた半導体膜 531 が形成される。

#### 【0153】

なお図 11（B）に示したように触媒元素を用いて結晶化された半導体膜 531 内には、触媒元素（ここでは Ni）がおおよそ  $1 \times 10^{19}$  atoms/cm<sup>3</sup> 程度の濃度で含まれていると考えられる。次に、半導体膜 531 内に存在する触媒元素のゲッタリングを行なう。

#### 【0154】

まず図 11（D）に示すように、半導体膜 530 を覆うように、マスク用の酸化シリコン膜 532 を 150 nm の厚さで形成し、パターニングにより開口部を設け、半導体膜 530 の一部を露出させる。そして、リンを添加して、半導体膜

530 にリンが添加された領域 533 を設ける。この状態で、窒素雰囲気中で 550～800℃、5～24 時間、例えば 600℃、12 時間の熱処理を行うと、半導体膜 530 にリンが添加された領域 533 がゲッタリングサイトとして働き、半導体膜 530 に残存していた触媒元素が、リンの添加されたゲッタリング領域 533 に偏析する（図 11（B））。

#### 【0155】

そして、リンが添加された領域 533 をエッチングで除去することにより、半導体膜 530 の残りの領域において、触媒元素の濃度を  $1 \times 10^{17} \text{atms/cm}^3$  以下にまで低減させることができる。次に、マスク用の酸化シリコン膜 532 を除去した後、半導体膜 531 をパターンニングし、島状の半導体膜 534～536 を形成する（図 11（D））。なお、本発明においてゲッタリング工程は、本実施例に示した方法に限定されない。その他の方法を用いて半導体膜中の触媒元素を低減するようにしても良い。

#### 【0156】

次に、図 11（D）に示すように半導体膜 503 をパターンニングし、島状の半導体膜 534～536 が形成され、該島状の半導体膜 534～536 用いて TFT に代表される各種の半導体素子が形成される。

#### 【0157】

本実施例の場合、触媒元素による結晶化の際に形成された結晶が、基板により近い側においてレーザ光の照射により熔融されずに残存し、該結晶を結晶核として結晶化が進む。よってレーザ光の照射による結晶化は基板側から表面に向かって均一に進みやすく、またその結晶方位を揃えやすいため、実施の形態 2 の場合に比べて表面の荒れが抑えられる。よって後に形成される半導体素子、代表的には TFT の特性のばらつきがより抑えられる。

#### 【0158】

なお本実施例では、触媒元素を添加してから加熱処理を行なって結晶化を促進してから、レーザ光の照射により結晶性をより高めている構成について説明した。本発明はこれに限定されず、加熱処理の工程を省略しても良い。具体的には、触媒元素を添加してから加熱処理の代わりにレーザ光の照射を照射し、結晶性を

高めるようにしても良い。

#### 【0159】

(実施例5)

本実施例では、半導体素子の作製工程における、レーザ光の照射のタイミングについて説明する。

#### 【0160】

実施の形態2において示した作製方法では、パターニングにより島状の半導体膜を形成する前に、半導体膜にレーザ光を照射して結晶化を行なっている。しかし本発明の半導体装置の作製方法はこれに限定されず、レーザ光の照射のタイミングは設計者が適宜決めることができる。

#### 【0161】

例えば、レーザ光の照射による結晶化は、半導体膜を島状にパターニングした後に行なっても良い。図12(A)に、島状の半導体膜1101にレーザ光を照射する様子を示す。1102はビームスポットに相当し、実際には第1のビームスポットと第2のビームスポットを重ね合わせることで形成されている。ビームスポット1102は、矢印で示す方向に向かって、島状の半導体膜1101に対して相対的に移動する。

#### 【0162】

なお、島状の半導体膜にレーザ光を照射した後、再びパターニングしても良い。図12(B)に、2回パターニングを行なう半導体装置の作製工程において、1回目のパターニングの後にレーザ光を照射する様子を示す。1103は1回目のパターニングによって得られた島状の半導体膜であり、島状の半導体膜1103内に点線で示す領域1104が、結晶化後の2回目のパターニングによって得られる島状の半導体膜となる領域に相当する。1105はビームスポットに相当し、実際には第1のビームスポットと第2のビームスポットを重ね合わせることで形成されている。ビームスポット1105は、矢印で示す方向に向かって、島状の半導体膜1103に対して相対的に移動する。図12(B)の場合、レーザ光による結晶化の後、2回目のパターニングを行ない、実際に半導体素子として用いる島状の半導体膜を得ることができる。

**【0163】****(実施例6)**

本実施例では、基板の位置を制御する手段の1実施例について説明する。基板の位置を制御する手段の断面図を図13(A)に、上面図を図13(B)に示す。601はステージ、603はステージ601上において基板602を移動させるためのコンベヤー、604は基板602の一端をコンベヤーに固定するための基板固定手段、606はステージの位置を制御するステージ搬送手段、607は基板の位置を認識するための手段(本実施例ではCCDを備えたカメラを用いる)に相当する。

**【0164】**

図13(C)は、図13(A)に示したステージ601の拡大図である。図13(C)に示すように、本実施例ではステージ601の表面に設けられた孔605から空気、窒素、酸素等のガスを噴出することで、ホバークラフトのように基板602をステージ601から浮かして水平に保つことができる。そしてコンベヤー603で基板固定手段604の位置を制御することで、基板602をステージ601において移動させることができる。

**【0165】**

またステージ搬送手段606によって、コンベヤー603による基板固定手段604の移動方向に対して交差する方向(好ましくは垂直の方向)に、ステージ601を移動させることが可能である。そして図13(B)に示すように、コンベヤー603による固定手段の移動方向と、ステージ601の移動方向とを垂直にすることで、基板602全面にレーザ光を照射することが可能である。

**【0166】**

なお、必ずしも基板の位置を認識するための手段を設ける必要はないが、該手段を設けることで、基板602におけるレーザ光の照射位置を精密に制御することができる。よって、結晶化する必要のない領域はレーザ光の走査を省くことができる。例えば実施例5に示した半導体装置の作製方法のように、パターンニングにより島状の半導体膜を形成してからレーザ光による結晶化を行なう場合、島状の半導体膜が存在しないような領域はレーザ光の走査を省くことができる。従っ

て、基板 1 枚あたりにかかる処理時間を大幅に短縮することができる。

#### 【0167】

(実施例 7)

本実施例では、第 1 のビームスポットと第 2 のビームスポットの重ね合わせ方の 1 実施例について説明する。

#### 【0168】

図 14 (A) に、本実施例のレーザ照射装置の構成を示す。本実施例では 4 つの発振器 1401～1404 から得られる 4 つのレーザ光を重ね合わせている。発振器 1401、1403 においては連続発振の基本波のレーザ光が得られ、発振器 1402、1404 においてはパルス発振の高調波のレーザ光が得られる。発振器 1401～1404 から発振されたレーザ光は、それぞれ光学系 1405～1408 においてそのビームスポットの形状が制御され、基板 1410 に集光される。

#### 【0169】

図 14 (B) は、図 14 (A) に示したレーザ照射装置によって基板 1410 上に形成されるビームスポットの形状を示す。図 14 (B) に示すビームスポットは、4 つのレーザ光によって得られる 4 つのビームスポットを重ね合わせることで得られる。具体的には、発振器 1401 から発振された連続発振の基本波のレーザ光は、1411 に示す領域に照射されている。発振器 1402 から発振されたパルス発振の高調波のレーザ光は、1412 に示す領域に照射されている。発振器 1403 から発振された連続発振の基本波のレーザ光は、1413 に示す領域に照射されている。発振器 1404 から発振されたパルス発振の高調波のレーザ光は、1414 に示す領域に照射されている。そして本実施例では白抜きの矢印で示すように、各領域の長軸に対して垂直な方向に、ビームスポットの走査方向を揃える。

#### 【0170】

なお、領域 1412 と領域 1414 が重なることで得られる第 1 の領域と、領域 1411 と領域 1413 とが重なることで得られる第 2 の領域とが、さらに重なる領域において、大粒径の結晶が得られる。本実施例では、領域 1412 と領



域 1414 が重なることで得られる第 1 の領域は、領域 1411 と領域 1413 とが重なることで得られる第 2 の領域に含まれている。なお第 1 の領域と第 2 の領域の大小関係は本実施例で示した構成に限定されない。基本波のレーザ光に対応する第 2 の領域の、走査方向と垂直な方向における幅は、高調波のレーザ光に対応する第 1 の領域より、広くても良いし、逆に狭くても良い。前者の場合、エッジ近傍における微結晶領域の形成を激減、もしくは消滅させることができる。後者の場合、大粒径の結晶が得られる領域を最大限に確保することができる。なお、走査方向と垂直な方向における幅が、第 1 の領域と第 2 の領域で一致している場合、上記両方のメリットを得ることができる。

#### 【0171】

(実施例 8)

本実施例では、第 1 のビームスポットと第 2 のビームスポットの重ね合わせ方の 1 実施例について説明する。

#### 【0172】

本実施例では、パルス発振の高調波の第 1 のレーザ光と、連続発振の第 2 のレーザ光とを重ね合わせることで得られるのビームスポットを、複数用い、レーザ光の照射を行なう。図 15 に本実施例のビームスポットのレイアウトの一例を示す。図 15 では第 1 のレーザ光と第 2 のレーザ光を重ね合わせることで得られるビームスポットを 4 つ (1601 ~ 1604) 用いているが、該ビームスポットの数はこれに限定されない。該 4 つのビームスポットの走査方向は、全て同じ方向に揃える。

#### 【0173】

具体的に各ビームスポット 1601 ~ 1604 は、第 2 のレーザ光によって形成されるビームスポットの中に、第 1 のレーザ光によって形成されるビームスポット (照射領域) 1611 ~ 1614 が重なるように形成する。よって本実施例では、第 1 のレーザ光のビームスポット 1611 ~ 1614 が、第 1 のレーザ光と第 2 のレーザ光が重なる領域に相当する。第 1 のレーザ光の照射領域 1611 ~ 1614 において大粒径の結晶粒が存在する領域 1620 を得ることができる。

## 【0174】

本実施例では、4つのビームスポット1601～1604の長軸は互いに一致していない。ただし、第2のレーザ光のビームスポット1601～1604は、互いに隣りのビームスポットと重ね合わせ、なおかつ第1のレーザ光の照射領域1611～1614によって結晶化される領域を、互いに重ねるようにする。本実施例では、ビームスポット1601～1604の、第1のレーザ光の照射領域1611～1614とは重ならない領域においては、レーザ光が半導体膜に吸収されにくいので、微結晶領域が形成されにくい。よって、大粒径の結晶が存在する領域1620を連続するように形成することができる。そして4つのビームスポット1601～1604の長軸は互いに一致させなくても良いので、光学系の調整を比較的容易にすることができる。

## 【0175】

(実施例9)

本実施例では、本発明のレーザ照射装置が有する光学系の、1実施例について説明する。

## 【0176】

図16において、730は第1のレーザ光を発振するレーザ発振器であり、出力6W、発振周波数1kHz、パルス幅60nsの、第2高調波（波長532nm）を有するパルス発振のYLFレーザを用いている。なお、図16では第2高調波を用いているが、本発明はこれに限定されず、さらに高次の高調波を用いても良い。また731は第2のレーザ光を発振するレーザ発振器であり、図16では、出力が2kWで、基本波（波長1.064μm）を有する連続発振のNd:YAGレーザを用いる。各レーザ発振器730、731から得られる第1及び第2のレーザ光は、TEM00モード（シングルモード）であることが望ましい。

## 【0177】

レーザ発振器730から発振された第1のレーザ光は、2枚のシリンドリカルレンズ733、734を用いたビームエキスパンダーによって楕円形状に整形され、ガルバノミラー735において反射し、fθレンズ736において集光され、基板に成膜された半導体膜737に照射される。

## 【0178】

レーザ発振器 731 から発振された第 2 のレーザ光は、0.6 mm  $\phi$  の光ファイバー 738 により伝送された後、凸レンズ 739 において楕円形状に集光され、基板に成膜された半導体膜 737 に照射される。

## 【0179】

第 1 のレーザ光によって得られる第 1 のビームスポットと、第 2 のレーザ光によって得られる第 2 のビームスポットとを重ねることで、1 つのビームスポット 740 を得る。

なお入射角度を 0 度にせず 50 度以上とすることで、ビームスポットを楕円形状に集光することができる。本実施例では第 2 のビームスポットは、例えば短軸 0.6 mm、長軸 3 mm の楕円形状とし、第 1 のビームスポットは、例えば短軸 0.2 mm、長軸 3 mm とする。

## 【0180】

第 2 のビームスポットは、光ファイバー 738 と凸レンズ 739 を、矢印 741 で示す向きに移動させることで、半導体膜 737 上をスキャンさせることができる。光ファイバー 738 は可撓性を有しているので、光ファイバー 738 を変形させ、凸レンズ 739 に対する光ファイバー 738 の射出口の向きや位置を固定したまま、射出口を含む光ファイバー 738 の一部と凸レンズ 739 と（破線 743 で示す部分）を、矢印 741 の方向に移動させ、第 2 のビームスポットを矢印 744 の方向に沿って走査することができる。また第 1 のビームスポットは、ガルバノミラー 735 の角度を変化させることで、矢印 744 の方向に沿って走査させることができる。また  $f\theta$  レンズ 736 を用いることで、ガルバノミラー 735 の角度の変化に伴う第 1 のビームスポットの形状の変化を極力抑えることができる。上記構成によって、第 1 のビームスポットと第 2 のビームスポットによって得られるビームスポット 740 を、半導体膜 737 に対して矢印 744 で示す方向に走査することができる。

## 【0181】

そして本実施の形態では、矢印 744 で示す方向への走査に加え、一軸ステージを用いることで半導体膜 737 にを白抜き矢印 745 で示す方向に走査し、

全面に第1のレーザ光及び第2のレーザ光を照射することができる。矢印744と白抜きの矢印745とは、交差より好ましくは直交させるようにする。本実施例では、第1及び第2のレーザ光の走査速度を、例えば500mm/secとする。

#### 【0182】

なお本発明のレーザ照射装置に用いられる光学系は、本実施の形態で示した構成に限定されない。

#### 【0183】

##### 【発明の効果】

本発明では、半導体膜に吸収されやすい可視光線以下の波長を有する、パルス発振の第1のレーザ光を照射することで半導体膜を溶融し、基本波の吸収係数を高める。第1のレーザ光をパルス発振とすることで、連続発振のときよりもビームスポットの面積を飛躍的に広く取ることができる。そしてその溶融した状態で基本波を有する第2のレーザ光を照射することで、基本波の吸収係数が高められた半導体膜に第2のレーザ光が効率良く吸収される。よって、ビームスポットの長軸を長く取ることができるため、レーザ結晶化のスループットを高めることができ、またデザインルールの緩和に有効である。

#### 【0184】

また第1のレーザ光によって溶融し、吸収係数が高められた領域を、第2のレーザ光を走査することで移動させることができ、該走査方向に結晶成長した結晶粒が敷き詰められた領域を形成することができる。さらに、第1のレーザ光の照射が途絶えた後も、その溶融して吸収係数が高められた領域を、走査によりある程度一方向に移動させることができる。

#### 【0185】

また第2のレーザ光を基本波とすることで、高調波への変換に用いる非線形光学素子の耐性を考慮する必要はなく、第2のレーザ光として、非常に大出力のレーザ、例えば高調波の100倍以上のエネルギーのものをを用いることができる。そして、非線形光学素子の変質によるメンテナンスの煩雑さがなくなる。特に、メンテフリーの状態を長く保てるという固体レーザの利点を、生かすことができ

る。

### 【0186】

また第1のビームスポットと、第2のビームスポットとの走査方向を揃え、第1のビームスポットが第2のビームスポット内に収まるようにすることで、課題を解決するための手段において説明したように、ビームスポットのエッジ近傍における微結晶領域を、激減させるかもしくは消滅させることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】 ビームスポットと、半導体膜の結晶状態と、エネルギー分布を示す図。

【図2】 ビームスポットの大小関係を示す図。

【図3】 本発明のレーザ照射装置の構成を示す図。

【図4】 本発明のレーザ照射方法において、被処理物の走査経路を示す図。

【図5】 本発明のレーザ照射装置の構成を示す図。

【図6】 本発明のレーザ照射装置を用いて作製された発光装置の断面図。

【図7】 図5に示すレーザ照射装置において用いられるビームスポットの形状を示す図。

【図8】 レーザ光の波長と吸収係数の関係を示す図。

【図9】 半導体装置の作製方法を示す図。

【図10】 半導体装置の作製方法を示す図。

【図11】 半導体装置の作製方法を示す図。

【図12】 パターニング後にレーザ結晶化する場合の半導体装置の作製方法を示す図。

【図13】 基板の位置を制御する手段の一実施例を示す図。

【図14】 本発明のレーザ照射装置の構成を示す図。

【図15】 ビームスポットの重ね合わせ方の一実施例を示す図。

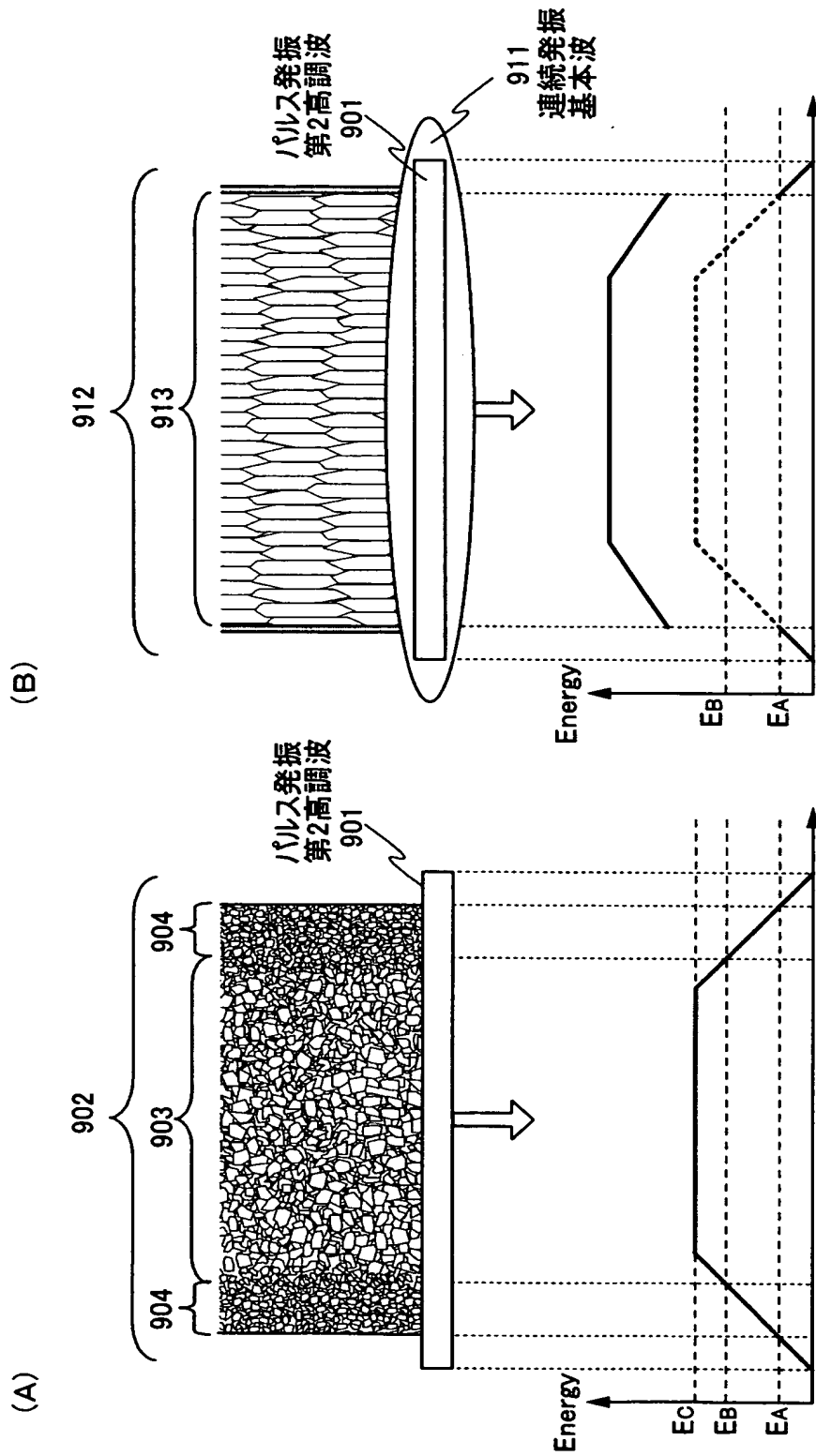
【図16】 本発明のレーザ照射装置の構成を示す図。



【書類名】

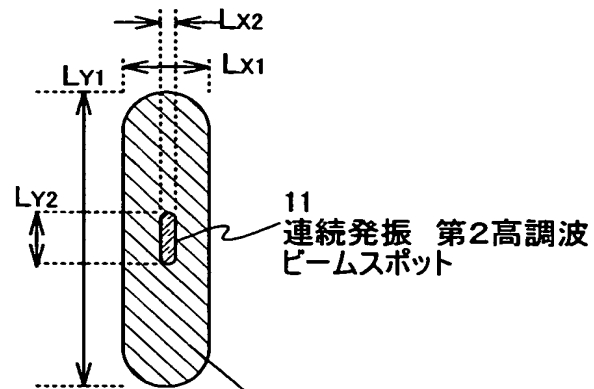
図面

【図 1】

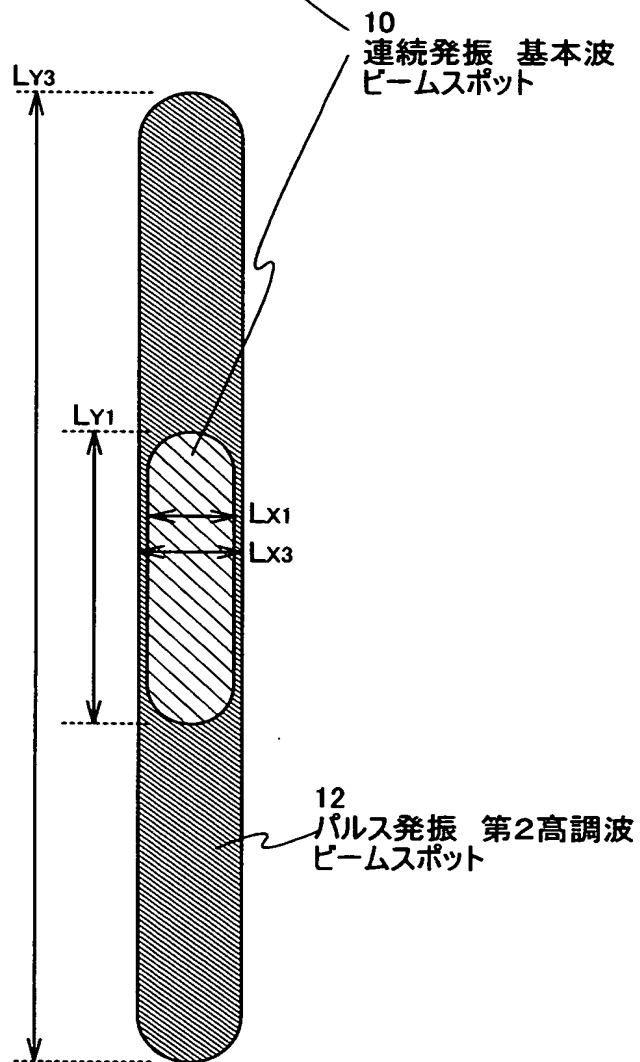


【図 2】

(A)

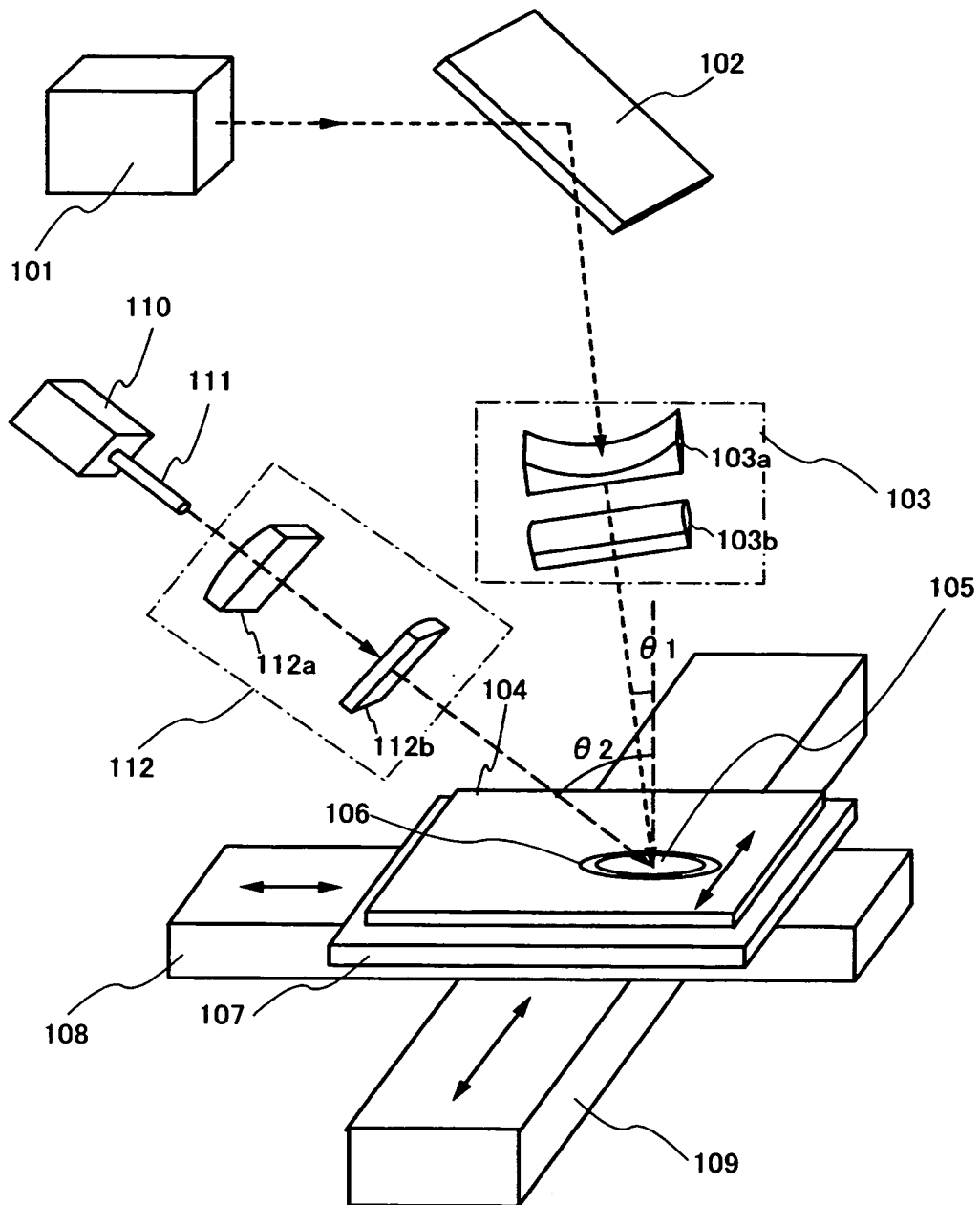


(B)

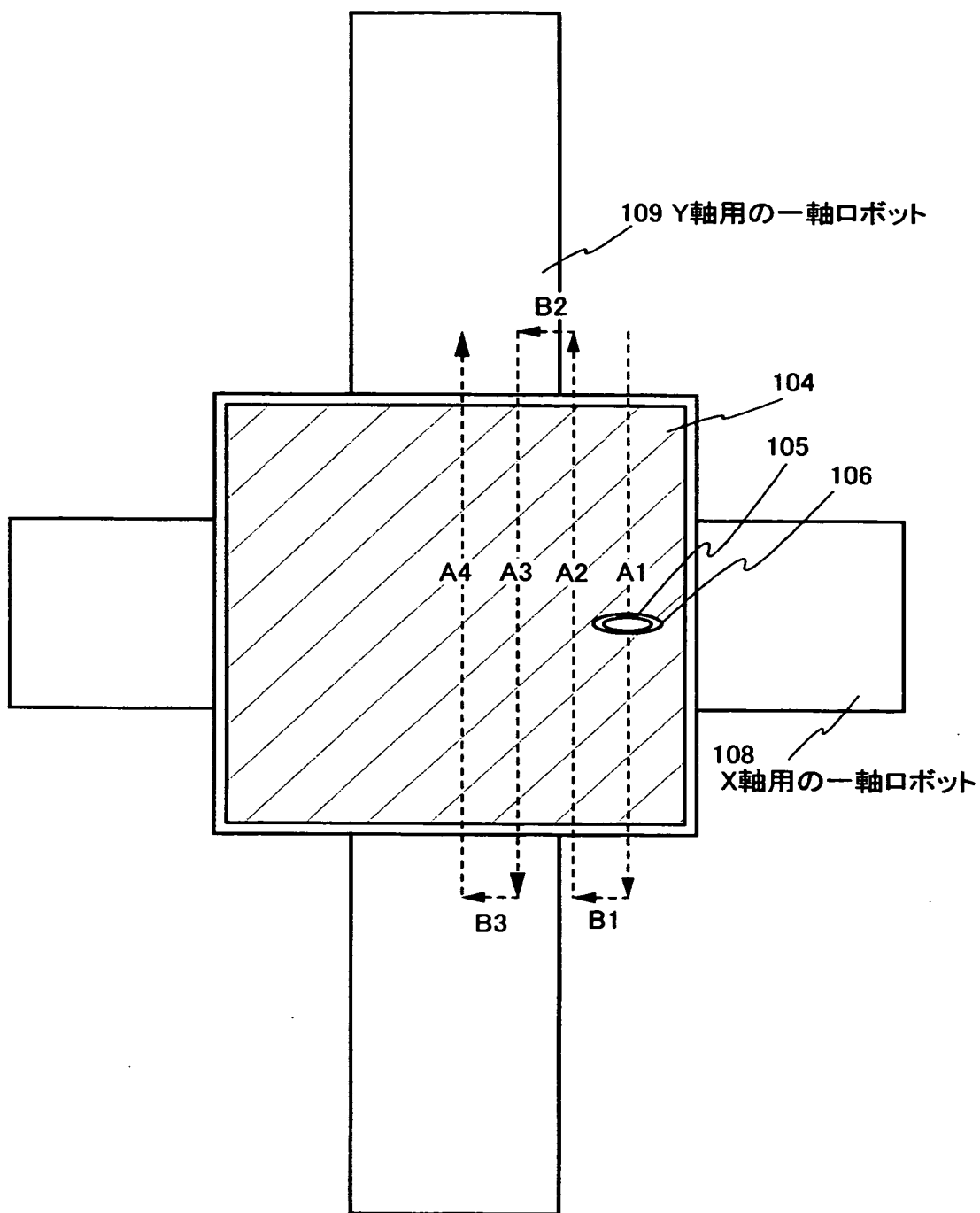




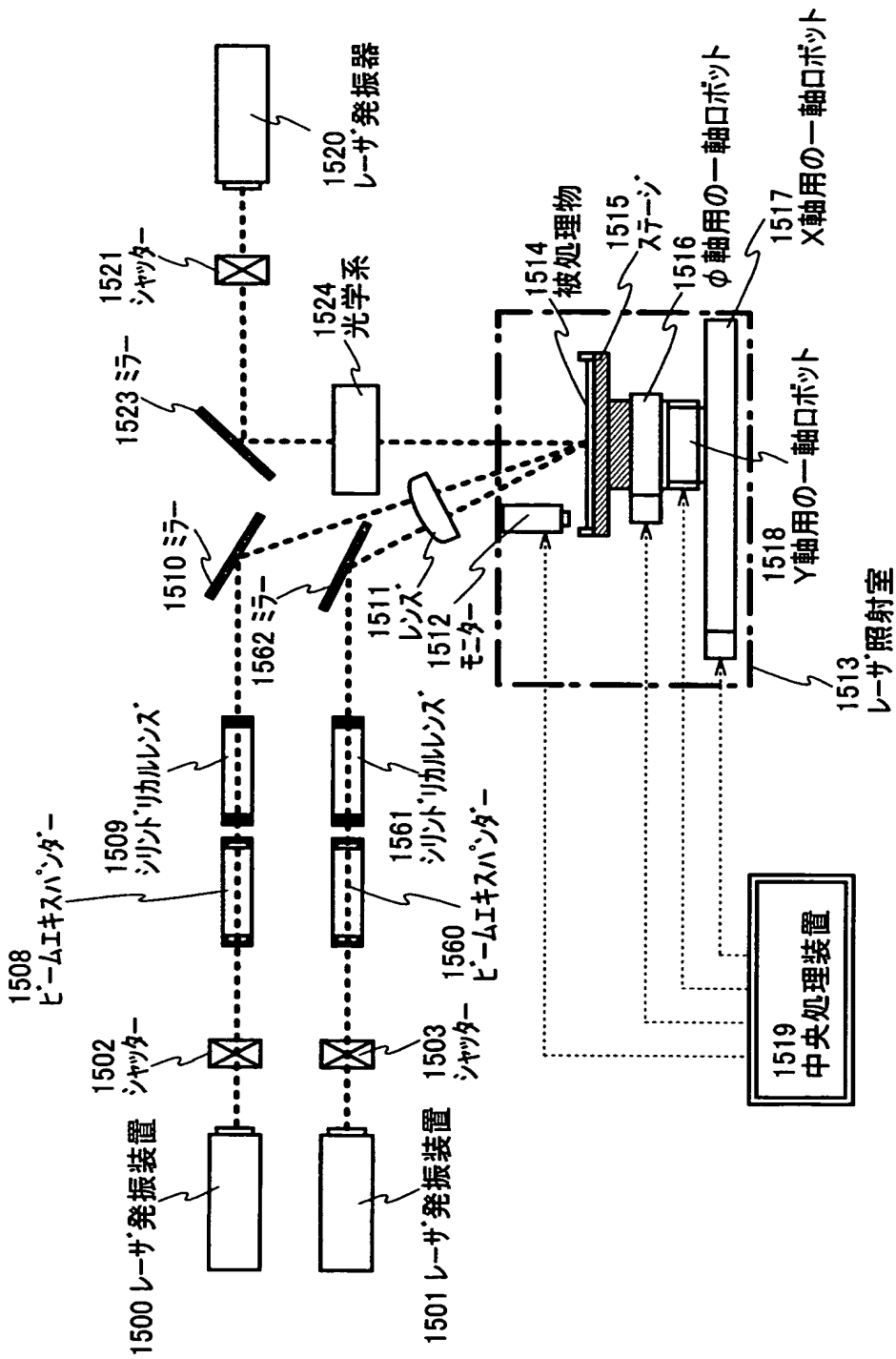
【図 3】



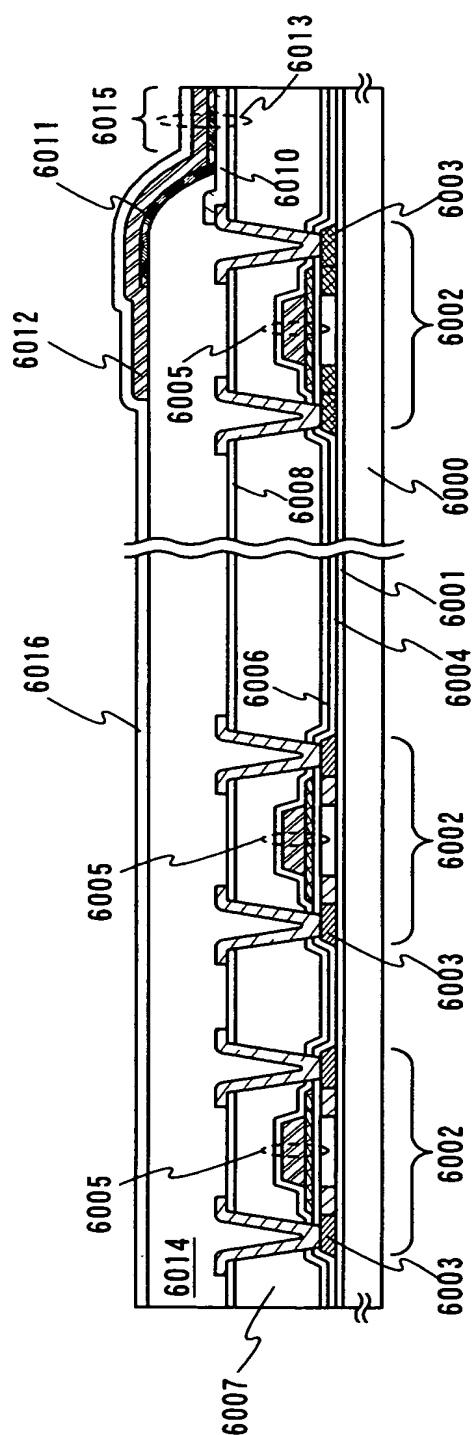
【図 4】



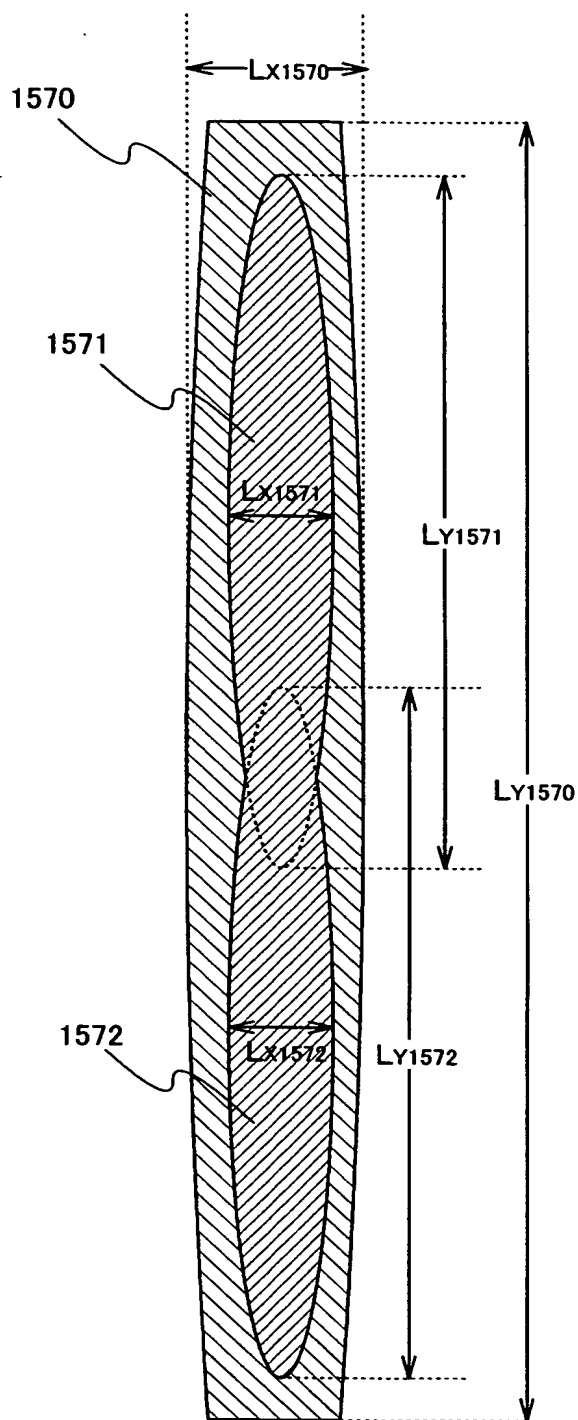
【図 5】



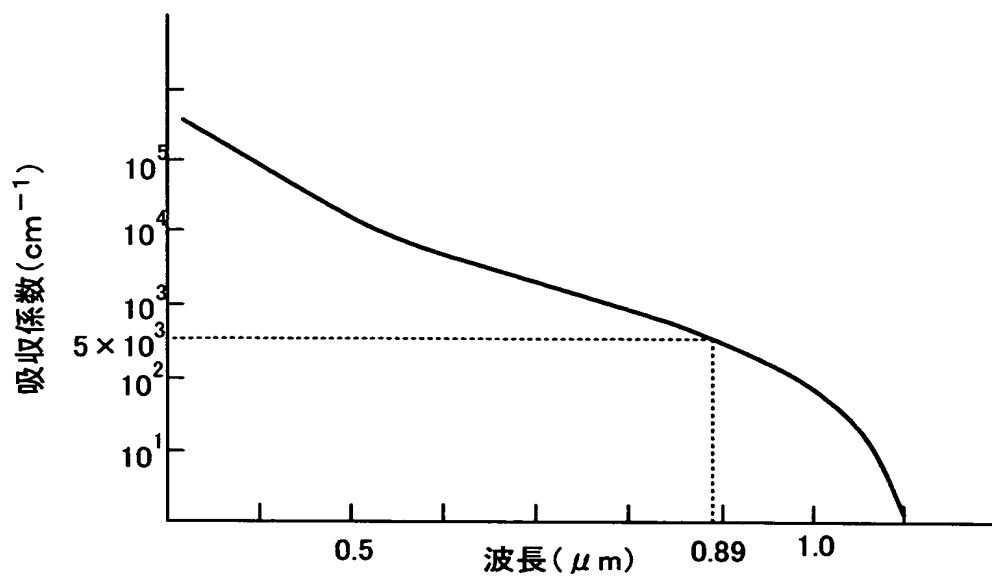
【図 6】



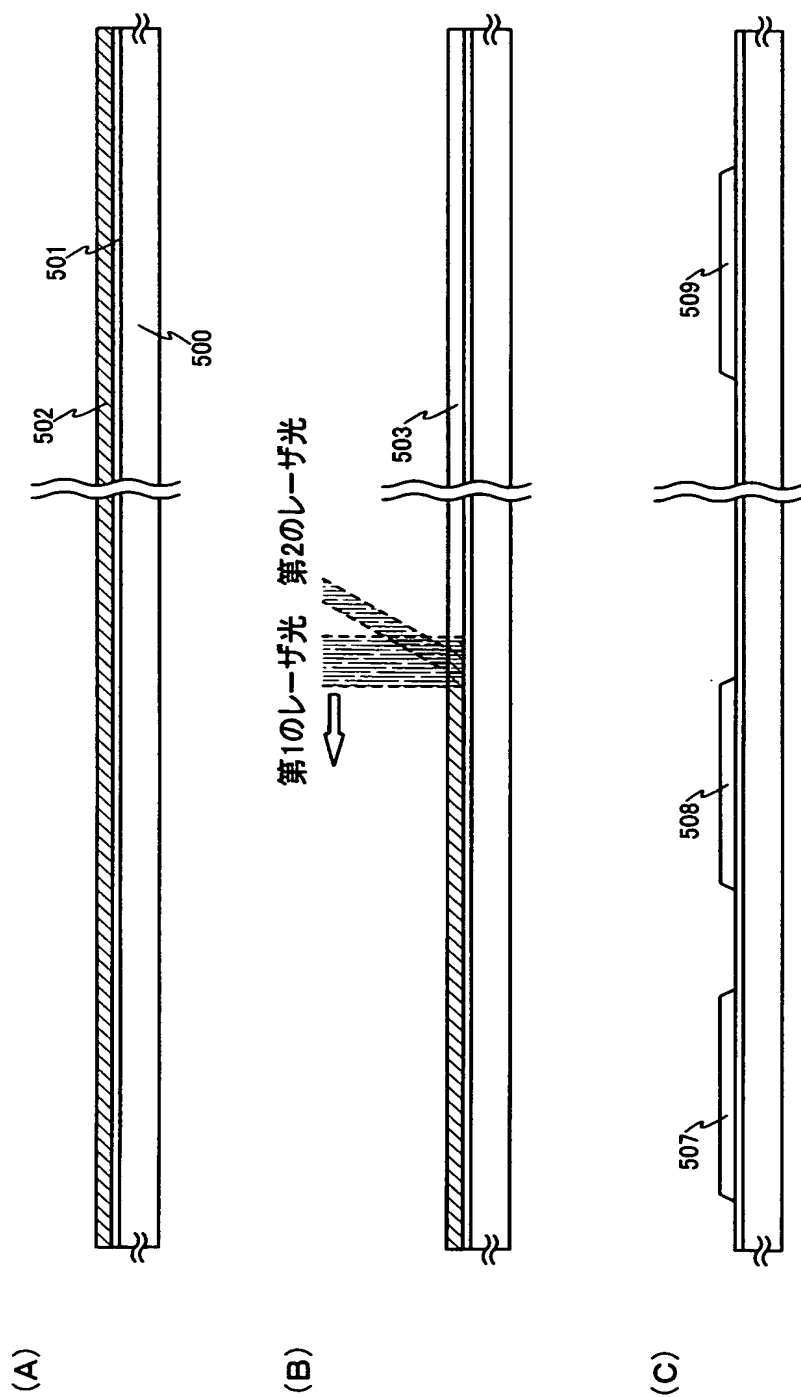
【図 7】



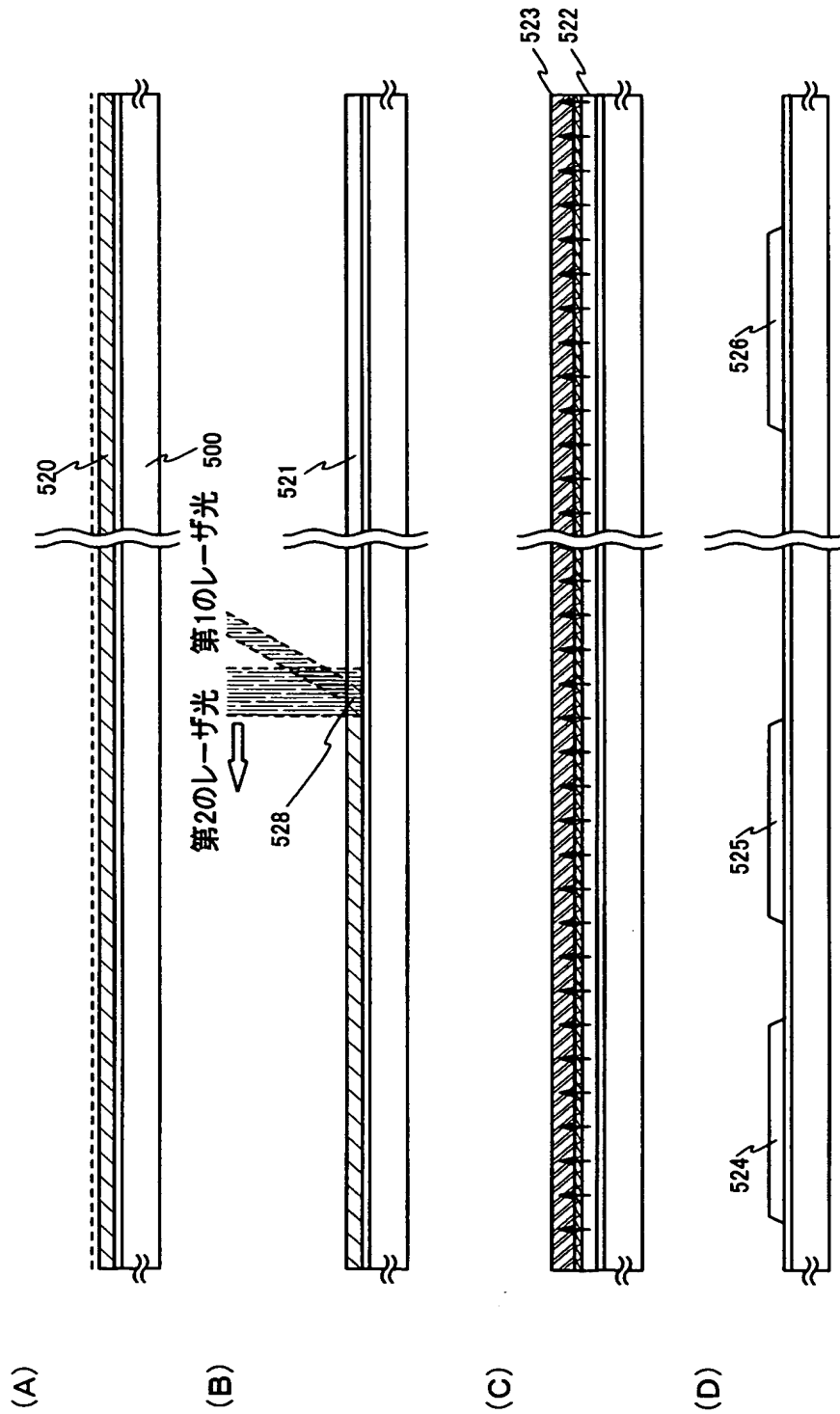
【図 8】



【図 9】

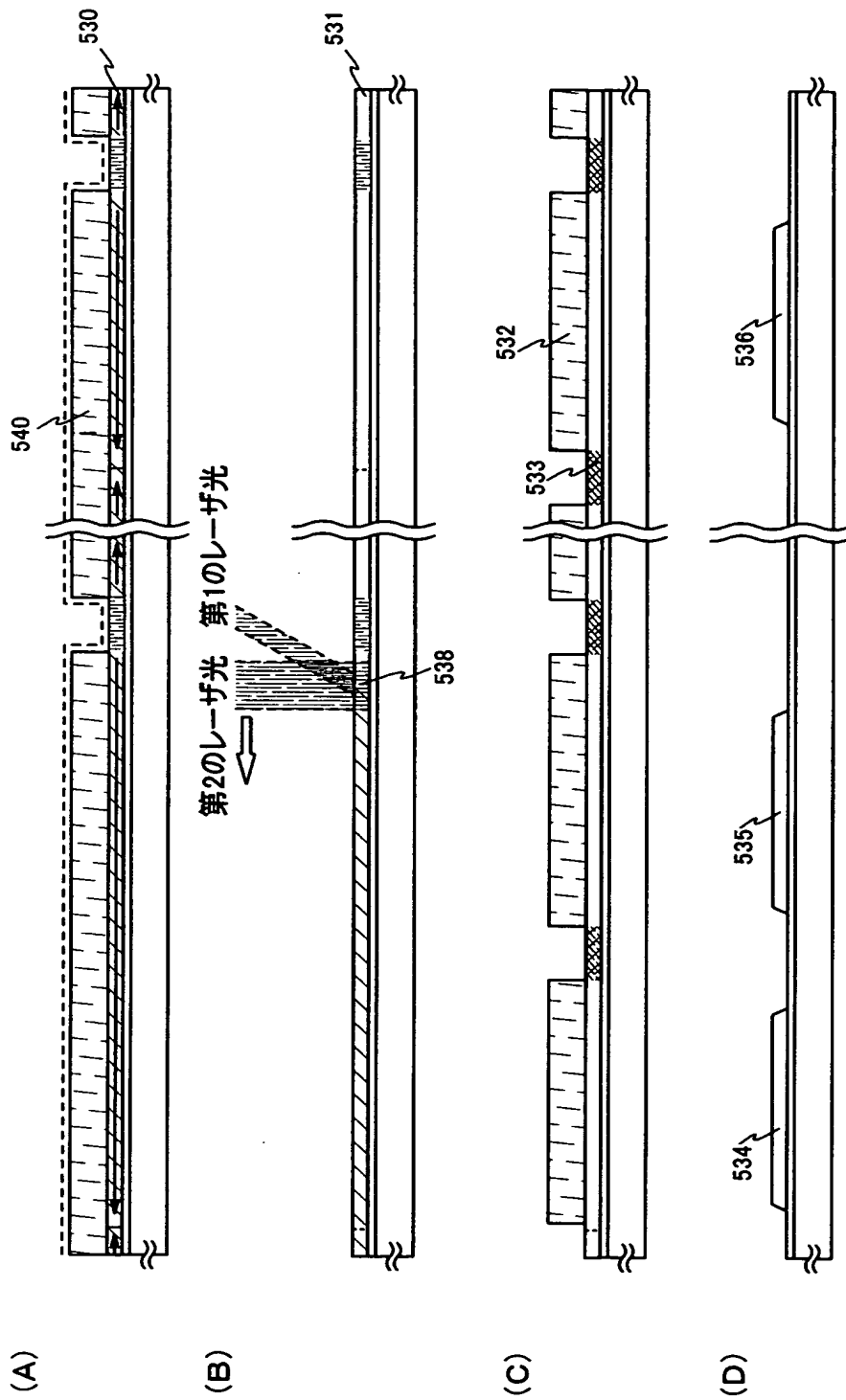


【図 10】



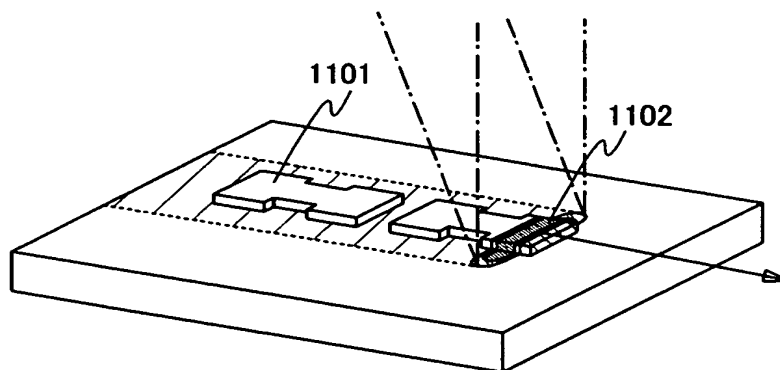


【図11】

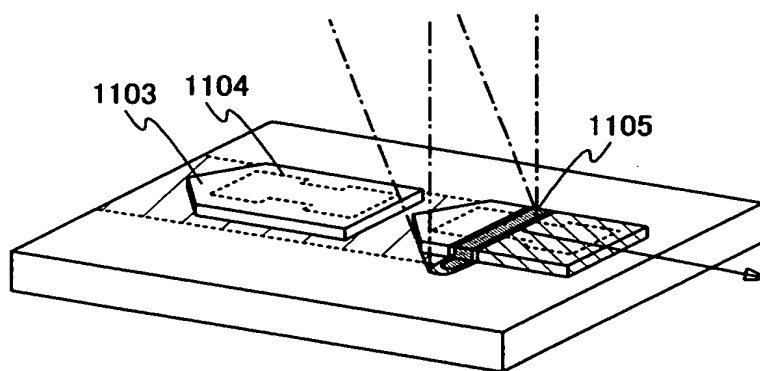


【図 12】

(A)

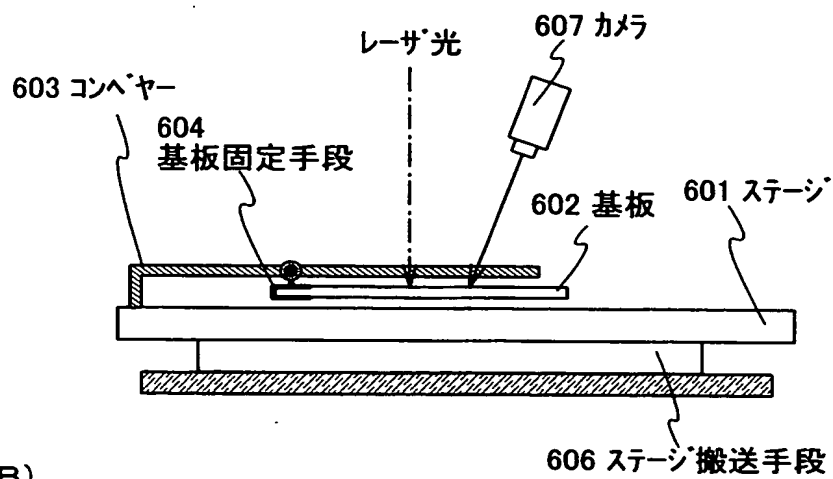


(B)

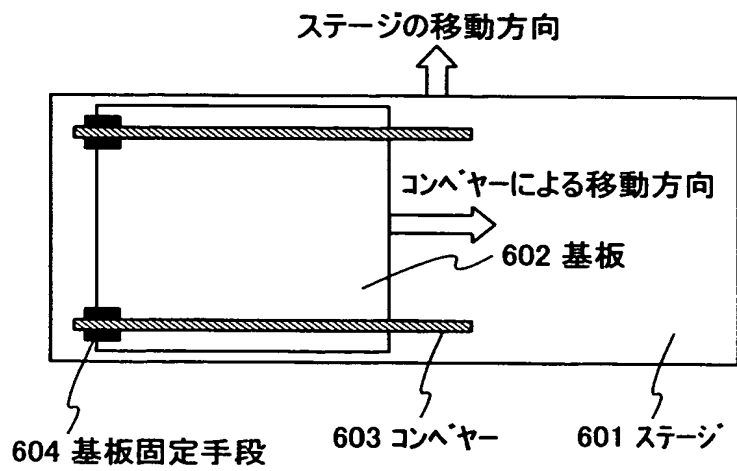


【図 13】

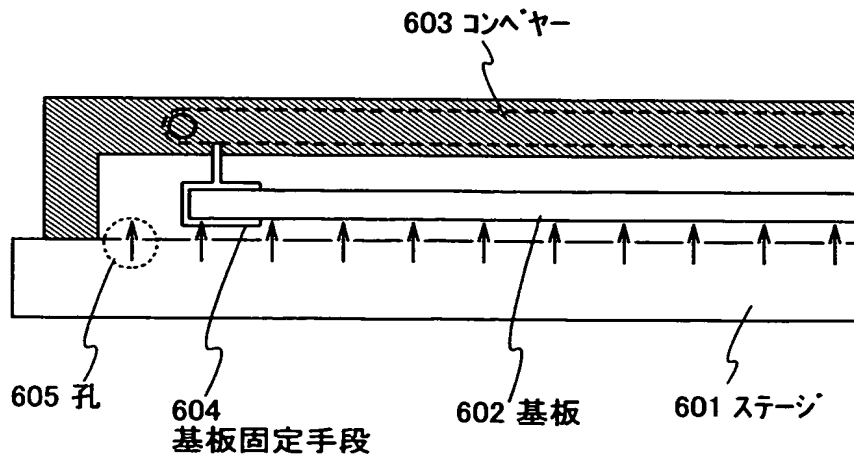
(A)



(B)

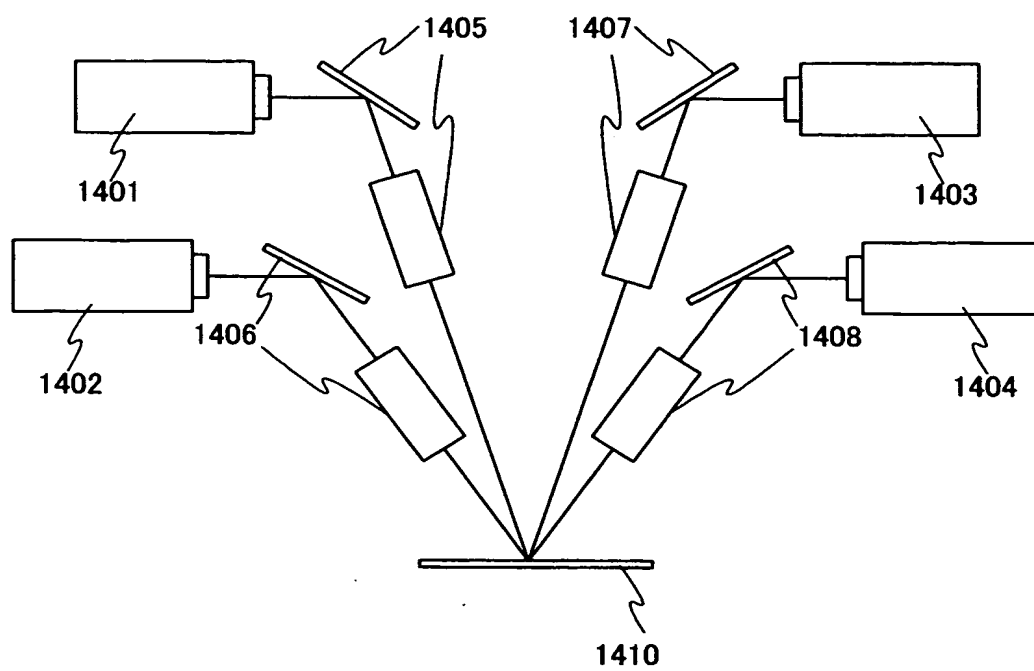


(C)

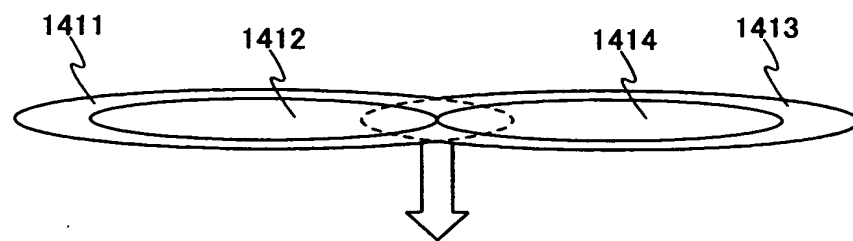


【図 14】

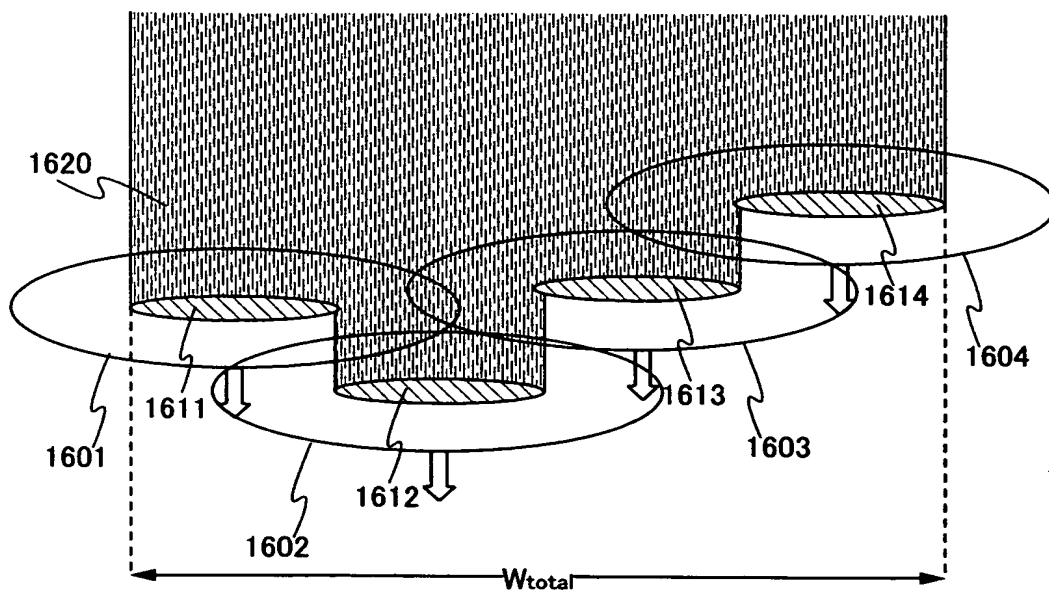
(A)



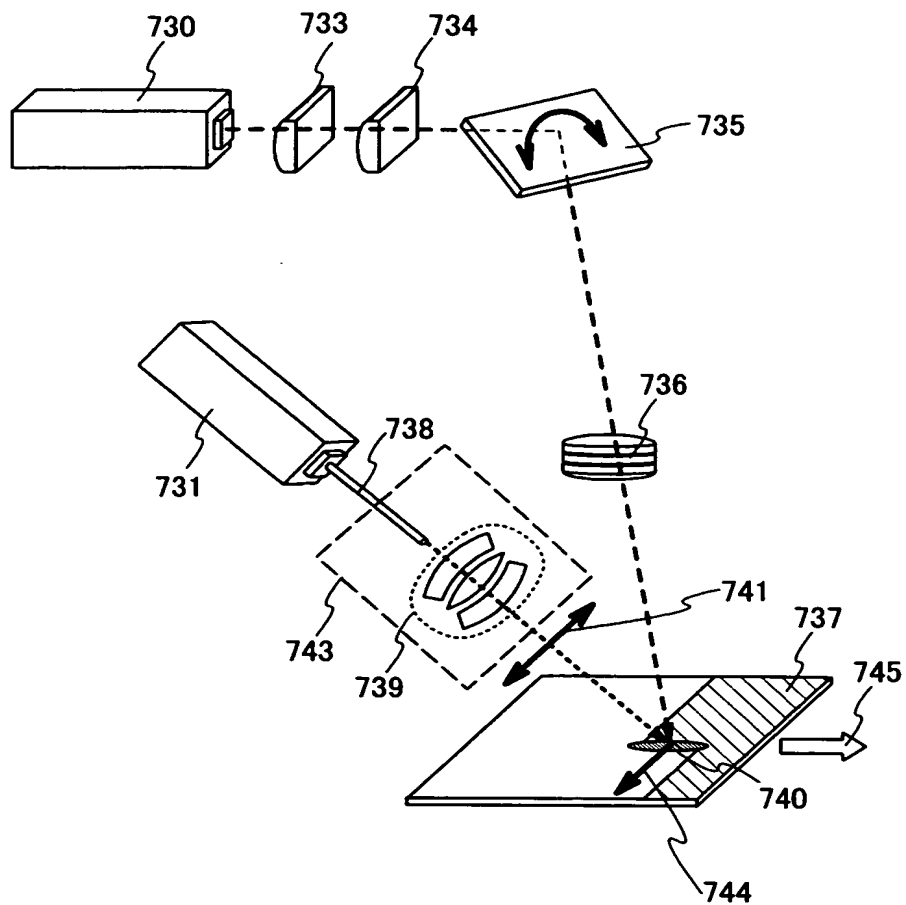
(B)



【図 15】



【図 16】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 ビームスポットの面積を飛躍的に広げ、結晶性の劣る領域の占める割合を低減することができるレーザ照射装置の提供を課題とする。また連続発振のレーザ光を用いつつ、スループットをも高めることができる、レーザ照射装置の提供を課題とする。さらに本発明は、該レーザ照射装置を用いたレーザ照射方法及び半導体装置の作製方法の提供を課題とする。

【解決手段】 高調波のパルス発振の第1のレーザ光により熔融した領域に、連続発振の第2のレーザ光を照射する。具体的に第1のレーザ光は、可視光線と同程度かそれより短い波長（890 nm以下程度）を有する。第1のレーザ光によって半導体膜が熔融することで、第2のレーザ光の半導体膜への吸収係数が飛躍的に高まり、第2のレーザ光が半導体膜に吸収されやすくなる。

【選択図】 図2

特願 2 0 0 3 - 0 7 1 6 0 8

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[ 0 0 0 1 5 3 8 7 8 ]

1. 変更年月日

1 9 9 0 年 8 月 1 7 日

[変更理由]

新規登録

住 所

神奈川県厚木市長谷 3 9 8 番地

氏 名

株式会社半導体エネルギー研究所